



MEH

SHARONSHY

digrammy Google

MUSTERBUCH

FÜR

EISENKONSTRUKTIONEN

HERAUSGEGEBEN IM AUFTRAGE

DES

VEREINS DEUTSCHER EISEN- UND STAHLINDUSTRIELLER

VON

C. SCHAROWSKY

WEILAND REGIERUNGS-BAUMEISTER UND ZIVIL-INGENIEUR IN BERLIN

VIERTE AUFLAGE

UNTER BENUTZUNG VON VORARBEITEN VON C. SCHAROWSKY NEUBEARBEITET

VON

RICHARD KOHNKE

PROFESSOR-AN DER TECHNISCHEN HOCHSCHULE DANZIG

MIT ZAHLREICHEN ABBILDUNGEN UND 42 TAFELN



LEIPZIG VERLAG VON OTTO SPAMER 1908



EINLEITUNG.

(VORWORT ZUR ERSTEN AUFLAGE.)

Über die Verwendung von Holz und Stein als Baumaterialien bestehen seit Jahrtausenden Erfahrungen, welche bestimmte Regeln ergeben haben, nach denen viele häufig wiederkehrende Bauwerke oder Teile derselben ausgeführt werden. Diese Regeln sind jedem Baumeister bekannt, selbet jeder tüchtige Zimmer- und Maurergeselle kennt viele derselben; es werden daher die meisten einfachen Bauwerke aus Holz und Stein ohne besondere wissenschaftliche Begründung der gewählten Abmessungen der einzelnen Bauteile, vielmehr auf Grund der längst bekannten Regeln ausgeführt.

Ganz anders liegt es beim Eisen, das erst seit 50—60 Jahren (seit dem Entstehen der Eisenbahnen) als Baumaterial im großen verwendet wird. Über die ausgeführten Eisenbauten sind daher die Erfahrungen noch sehr gering; ferner werden dem Eisen wegen seiner großen Tragfähigkeit stetig neue Gebiete des Bauwesens erschlossen. Während Holz und Stein in der Verwendung als Baumaterial verhältnismäßig längst ihren

Höhepunkt erreicht haben, ist die Verwendung des Eisens noch stetig zunehmend.

Die Regeln, nach denen die Abmessungen des Eisens zu Baukonstruktionen zu bestimmen und die letzteren auszuführen sind, konnten erst in den letzten Jahrzehnten aufgestellt werden; je nach den Erfahrungen, welche an den ausgeführten Eisenbauten gemacht werden, unterliegen dieselben aber noch gewissen Abänderungen. Es ist daher natürlich, daß vielen Personen, die im Bauwesen tätig sind, sich aber nicht besonders mit dem Entwerfen von Eisenbauten befassen, die Regeln für die Ausführung der letzteren entweder weniger geläufig oder ganz unbekannt sind; namentlich aber mangeln vielen Bauhandwerkern die Kennisse zur sachgemäßen Herstellung von Eisenkonstruktionen. Die Folge hiervon ist, daß Eisenbauten sehr oft mit ungenügender Kenntnis ausgeführt werden und derartige Ausführungen nicht selten — zum Nachteil der Bauwerke — große Mängel enthalten.

Um die Schwierigkeiten, welche in dem Ermitteln der richtigen Abmessungen und Verbindungen von Eisenkonstruktionen bestehen, zu vermindern und damit das Verwenden von Eisen zu Bauzwecken möglichst zu fördern, beschloß der Verein de utscher Eisen- und Stahl in dustrieller, ein Musterb uch für Eisen-konstruktionen herauszugeben, dessen Bearbeitung er dem Unterzeichneten übertrug. Der Umfang des Werkes wurde dadurch begrenzt, daß sich dasselbe nur auf die Konstruktionen des Hochbauses und kleinere Brücken erstrecken soll. Es wird demnach das Musterbuch besonders ein Hilfsbuch für Architekten, Maurer- und Zimmermeister sein, denen das Berechnen und Entwerfen von Eisenkonstruktionen entweder zu zeitraubend oder ganz unbekannt ist; jedem Ingenieur, der sieh mit dem Entwerfen von Eisenkonstruktionen besonders beschäftigt, wird das Musterbuch aber auch viele umständliche Rechnungen ersparen, um so mehr, da dasselbe nicht die Methode der Berechnung, sondern gleich die erforderlichen Abmessungen bestimmter im Hochbau oft vorkommender Bauteile gibt. Neben den Abmessungen der verschiedenen Bauteile sind auch die Einheitsgewichte derselben angegeben.

Das Musterbuch bestellt aus folgenden fünf Abteilungen:

I. Abteilung: Säulen.

II. " Unterzüge und Deckenkonstruktionen.

III. " Dächer.

IV. , Treppen.

V. ,, Fußwegbrücken.

Anhang: Entwurf zu einem Geschäfts- und Wohnhaus und Bestimmung der erforderlichen Abmessungen der Eisenkonstruktionen zu demselben nach dem Musterbuch.

Es sei hier auch erwähnt, daß bei den Gewichtsbestimmungen das spezifische Gewicht des Schmiedeeisens zu 7,8, das des Gußeisens zu 7,25 angenommen wurde. Zur Gewichtsbestimmung wurden die vom Verfasser in Gemeinschaft mit Herrn Oberingenieur Seifert herausgegebenen Gewiehtstabellen (Verlag von O. Hammerschmidt, Hagen in W.) benutzt.

Die Querschnittsflächen, Trägheits- und Widerstandsmomente, welche zur Ermittlung der Tragfähig-

keiten der einzelnen Bauteile gedient haben, sowie die nach dem Verhältnis Trägheitsmoment und der Säulen-

länge ermittelten zulässigen Belastungen pro Flächeninhalt der auf Knickfestigkeit zu berechnenden Säulen

werden in einem besonderen Werke veröffentlicht.

Bei der Bearbeitung des Buches war es mein Bestreben, für die im Hochbauwesen vorkommenden einehen Eisenkonstruktionen die erforderlichen Abmessungen in möglichst übersiehtlicher Form zusammenzustellen, ferner in den Zeiehnungen eine größere Anzahl zweckmäßiger Konstruktionen darzustellen; den erläuternden Text habe ich auf das geringste Maß beschränkt, da erfahrungsgemäß dem in der Praxis stehenden Techniker wenig freie Zeit dazu übrigbleibt, größere Abhandlungen zu lesen; ihm ist es besonders wertvoll, in kürzester Zeit die Form und die Abmessungen zu kennen, welche den in seinen Entwürfen vorkommenden Pauteilen zu geben sind.

Die Berechnung der Tabellenwerte wurde getrennt in zwei Exemplaren ausgeführt und die beiden Exemplare dann miteinander vergliehen; zur weiteren Sicherung der Richtigkeit wurde der Drucksatz nach den einen der beiden Exemplare hergestellt, während die Korrektur der Druckbogen nach dem anderen Exemplar gelesen wurde. Somit darf ich bei der Vollendung des Musterbuches wohl hoffen, daß die umfangreiche, nieht milhelose Arbeit vielen in der Praxis Stehenden einen guten Dienst leisten werde.

BERLIN, im November 1888,

C. SCHAROWSKY.

VORWORT ZUR ZWEITEN AUFLAGE.

Die erste Auflage des Musterbuches hat eine sehr erfreuliche Aufnahme gefunden, nicht allein, daß dieselbe in kurzer Zeit vergriffen war, sondern es wurde auch von vielen Seiten die Zweckmäßigkeit des Buches besonders anerkannt. Das Musterbuch ist nicht nur im In- und Auslande unter den Bautechnikern verbreitet, denen das Entwerfen von Eisenkonstruktionen weniger geläufig ist, sondern auch viele im Entwerfen von Eisenbauten sehr gewandte Baumeister und Ingenieure benutzen dasselbe, da der umfangreiche und durchaus zuverlässige Inhalt des Buches ihnen große Erfeichterungen bei der Arbeit bietet. Auch bei den Behörden hat das Buch Aufnahme gefunden, besonders auch bei den Baupolizeibehörden vieler Städte, wo dann für die Bestimmung der Abmessungen von Eisenbauten das Musterbuch maßgebend ist. Von vielen meiner Fachgenossen gingen mir sehr günstige Mitteilungen über den Gebrauch des Buches zu.

Nach diesen sehr befriedigenden Erfahrungen mit der ersten Auflage des Musterbuches habe ich zunächst die Freude, daß der Zweck des Buches erreicht ist und vielen im Bauwesen tätigen Personen große Erleichterungen bietet, sobald es sich um die Verwendung von Eisen als Baumaterial handelt; ferner fühlte ich mich veranlaßt, die zweite Auflage unverändert auszugeben und darf nun hoffen, daß dieselbe eine ebenso gute Aufsahme finden werde wie die erste Auflage. Von den in der Einleitung in Aussicht gestellten Veröffentlichungen von Querschnittsflächen, Trägheits- und Widerstandsmomenten sind bereits die Widerstandsmomente und Gewichte genieteter Träger — ebenfalls bei Otto S pa mer in Leipzig — erschienen. Dieselben bilden ein ziemlich umfangreiches Tabellenwerk über ca. 32 000 verschiedener genieteter Träger mit und ohne Gurtplatten.

BERLIN, im Februar 1892.

C. SCHAROWSKY.

VORWORT ZUR VIERTEN AUFLAGE.

Der leider zu früh verstorbene Verfasser dieses "Musterbuches" hat die notwendig gewordene Neuauflageseines Werkes nur beginnen, nicht vollenden können. Auf Ersuchen der Verlagsbuchhandlung und im Einvernehmen mit Frau Maria Scharowsky habe ich die Neubearbeitung dieses Buches auf Grund der vorhandenen Unterlagen übernommen. Durch die von C. Scharowsky bereits geleisteten Vorarbeiten war der Gang der sehr umfangreichen Tabellenrechnung festgelegt; auch in diesen Vorarbeiten von C. Scharowsky gemachte Annahmen bedingten eine gewisse Zurückhaltung der persönlichen Ansicht des Bearbeiters.

Das Bestreben, die an sich schon umfangreichen Tabellen einzuschränken oder möglichst übersichtlich zu gestalten, andererseits aber auch wichtige neuere Profile, wie die breitfanschigen Differdinger I.-Eisen nicht auszuschalten, machte für mehrere Abschnitte eine neue übersichtlichere Gliederung mit teilweiser Kürzung oder Ergänzung der Tabellen notwendig. Um aber auch den Bedürfnissen des selbständig entwerfenden Konstrukteurs gerecht zu werden, wurde besonderer Wert auf eine neuzeitliche Verbesserung und Ergänzung sämtlicher Konstruktionszeichnungen gelegt und außerdem in einem besonderen Anhange eingehend bearbeitete, umfangreiche Zahlentafeln mit sämtlichen im Hochbau üblichen Profilen gegeben.

Entsprechend den baupolizeilichen Bestimmungen der größeren Städte Norddeutschlands ist im allgemeinen mit einer zulässigen Inanspruchnahme des schmiedbaren Eisens von 875 kg/cm² gerechnet worde. Den Einheitsgewichten für die Querschnitte aus schmiedbaren Eisen ist durchweg das spezifische Gewicht des

Flußeisens (7,85) zugrunde gelegt.

In der Ersten Abteilung fanden für die Tragfähigkeitsermittlung der Säulen die neueren Forsehungen von Tetmajer Berücksichtigung. Einige Tabellen für Säulen mit veralteten Profilen sind durch Tabellen für neuere, in der Praxis gebräuchlichere Querschnitte ersetzt worden. Um etwaige selbeständige Rechnungen zu erleichtern, sind allen Säulenquerschnitten die Werte für die Trägheitsmomente neu beigegeben worden. Mit Rücksicht auf die neueren baupolizeilichen Bestimmungen wurden in einem besonderen Abschnitt die feuersicheren Ummantelungen von eisernen Säulen neu aufgenommen.

Die Zweite Abteilung hat in der Darstellung der gebräuchlichsten Deckenkonstruktionen eine bedeutende Erweiterung erfahren; veraltete Decken wurden ausgeschaltet. Bei sämtlichen Tabellen ist auch die Verwendung der breitflanschigen Differdinger Profile berücksichtigt worden, um für Kostenanschläge die Mög-

lichkeit etwaiger Vergleichsrechnungen zu bieten.

Von der Dritten Abteilung konnten die Tabellen unter Umrechnung der Gewichte für Flußeisenprofile aus der alten Auflage übernommen werden; nur die Zeichnungen für die Dachbinderkonstruktionen haben eine wesentliche Vermehrung erfahren.

In der Vierten Abteilung wurden, abgesehen von den Tabellen der breitflanschigen Differdinger Profile, die Tafeln durch Darstellung neuerer Treppenkonstruktionen ergänzt.

Von der Wiedergabe der Fünften Abteilung aus der vorigen Auflage "Fußwegbrücken" wurde Abstand genommen, weil dieses Sondergebiet des Ingenieurs über den Rahmen dieses für den Hochbau bestimmten Werkes hinauszugehen schien.

Der Verlagsbuchhandlung, welche jederzeit bereitwilligst meinen Wünschen im weitesten Umfangeentgegengekommen ist, danke ieh verbindlichst für die schnelle Förderung der schwierigen Druckarbeiten sowie für die sorgfältige und gute Ausstattung des Werkes.

DANZIG, im März 1908.

R. KOHNKE.

INHALT.

ERSTE ABTEILUNG.

_				
c	äı	•1	-	•

A. Saulen aus schmiedbarem Lisea	_
Tabellen über die Tragfähigkeit der Säulen.	
1. Runde Hohlsäulen (Zeichnung Seite 29)	
2. Säulen aus 4 Quadranteisen (Zeichnung Seite 30)	
3. Säulen aus 4 Quadranteisen und 4 Flacheisen (Zeichnung Seite 30)	
4. Säulen aus 2 [-Eisen (Zeichnung Seite 31)	7
5. Säulen 2 □-Eisen mit J _x = J _y (Zeichnung Seite 31)	S
6. Säulen aus 3 [-Eisen (Zeichnung Seite 31)	
7. Säulen aus 2 \sqsubseteq -Eisen und 2 Universal- oder Flacheisen $J_x = J_y$ (Zeichnung Seite 32)	
S. Säulen aus 2 oder 3 [-Eisen und 2 Universaleisen (Zeichnung Seite 33)	
9. Säulen aus I-Eisen (Zeichnung Seite 34)	
10. Säulen aus breitflanschigen Differdinger I-Eisen	
11. Säulen aus einem I-Eisen und 2 [-Eisen (Zeichnung Seite 35)	
12. Säulen aus einem breitflanschigen Differdinger I-Eisen und 2 [-Eisen (Zeichnung Seite 35)	
13. Säulen aus 4 gleichschenkligen Winkeleisen (Zeichnung Seite 36)	
B. Säulen aus Gußeisen	37
Tabellen über die Tragfähigkeit der Säulen.	
1. Gußeiserne runde Hohlsäulen (Zeichnungen Seite 54 und 55)	
2. Gußeiserne quadratische Hohlsäulen (Zeichnung Seite 56)	
3. Gußeiserne rechteckige Hohlsäulen (Zeichnung Seite 57)	44
a) $h = 2b$. b) $h = 3b$.	
4. Gußeiserne I-Säulen (Zeichnung Seite 58)	48
a) h = 2 b, $b) h = 4 b$.	***
C. Feuersichere Ummantlungen von eisernen Säulen	
D. Säulenfüße aus Gußeisen	60
1. Gußeiserne quadratische Säulenfüße	
a) Ohne Rippen. b) Mit 4 Rippen. c) Mit 8 Rippen. d) Mit 12 Rippen. e) Mit 16 Rippen. 2. Gußeiserne runde Säulenfüße	64
a) Ohne Rippen. b) Mit 4 Rippen. c) Mit 6 Rippen. d) Mit 8 Rippen. e) Mit 12 Rippen.	- 04
3. Gußeiserne Fußplatten mit rechteckigem Querschnitt	66
4. Gußeiserne rechteckige Säulenfüße	
a) Ohne Rippen. b) Mit Rippen,	-00
E. Säulenfüße aus schmiedbarem Eisen	68
Beispiele	
ZWEITE ABTEILUNG.	
Unterzüge und Decken.	
A. Genietete Träger. Querschnittsabmessungen und Gewichte genieteter Träger	
B. Unterzüge für Zwischenwände	
1. Unterzüge aus ein und zwei normalen I-Eisen	
2. Unterzüge aus ein und zwei breitflanschigen Differdinger I-Eisen	
C. Unterzüge aus ein und zwei Trägern für Decken und Wandbelastung	
1. Unterzüge aus ein und zwei normalen Trägern	78
Gesamtbelastung der Decke 500 kg/m²; 600 kg/m²; 750 kg/m²; 850 kg/m²; 1000 kg/m²; 1250 kg/m²; 1500 kg/m²;	
1750 kg/m²; 2000 kg/m².	87
 Unterzüge aus ein und zwei breitflanschigen Differdinger T-Eisen Gesamtbelastung der Decke 500 kg/m²; 600 kg/m²; 750 kg/m²; 850 kg/m²; 1000 kg/m²; 1250 kg/m²; 1500 kg/m²; 	81
1750 kg/m²; 2000 kg/m², 2000 kg/m², 2000 kg/m²; 2000 kg/m²; 2000 kg/m²; 2000 kg/m²; 2000 kg/m², 2000 k	
D. Deckenträger	96
1. Normal T-Eisen.	
Gesamtbelastung pro Quadratmeter Decke 500 kg, 600 kg, 750 kg, 850 kg, 1000 kg, 1250 kg, 1500 kg, 1750 kg,	
2000 kg.	
2. Breitflanschige Differdinger I-Eisen	98
Gesamtbelastung pro Quadratmeter Decke 500 kg. 600 kg. 750 kg. 850 kg. 1000 kg. 1250 kg. 1500 kg. 1750 kg.	
2000 kg.	
E. Allgemeine Tabelle für Deckenträger und Unterzüge aus ein, zwei, drei und vier Trägern (Normale	
I-Eisen)	100
Tabellen für Stützweiten von 1-15 m.	
Aus einem und zwei breitflanschigen Differdinger I-Eisen	112
Tabellen für Stützweiten von 1-15 m	

7. 1	Tabellen über die zulässige gleichmäßig verteilte (Nutz-) Belastung von Trägern auf zwei Stützen .	116
	 Tragfähigkeit der normalen I-Eisen; 2. Tragfähigkeit der breitflanschigen Differdinger I-Eisen; 3. Tragfähigkeit von zwei I-Eisen. 	
2 /	Tabellen über die zulässige Einzelbelastung von Konsolträgern	110
**	1. Tragfähigkeit von Konsolträgern aus einem normalen I-Eisen	120
	2. Tragfähigkeit von Konsolträgern aus einem breitflanschigen Differdinger I-Eisen	
	3. Tragfähigkeit von Konsolträgern aus zwei [-Eisen	
H.	Querverbindungen für zwei und mehr Träger	121
	a) Querverbindungen für gewalzte Träger	
	b) Querverbindungen für genietete Träger	199
. 1	Auflager für Träger	123
	a) Auflager aus Gußeisen	
	b) Auflager aus schmiedbarem Eisen	
	Schlußbemerkung	
	200pini	
К.	Zusammenstellung der gebräuchlichsten Deckenkonstruktionen	
	1. Decken mit hölzernen Balken und eisernen Unterzügen (Zeichnungen Seite 133) 1a. Zementestrichdecken (Zeichnungen Seite 133)	
	2. Decken aus Stein und Eisen (Zeichnungen Seite 134)	
	3. Decken aus Beton und Eisen (Zeichnungen Seite 135)	
	4. Decken mit eisernen Balken und eisernen Unterzügen (Zeichnungen Seite 136 und 137)	
	DRITTE ABTELLUNG.	
	DRITTE ADTEMPARA.	
	Dächer.	
A.	Eiserne Sparren und Fetten	138
	Tabellen über die erforderlichen Abmessungen der Sparren und Fetten bei einer Gesamtbelastung pro	
	Quadratmeter Grundfläche von 300, 250, 225, 185 und 150 kg	
В.	Satteldächer	139
	1. Berechnung und Querschnittsbestimmung einiger Dachbinder	139
	Tabellen über die erforderlichen Abmessungen. Tabellen über die erforderlichen Abmessungen.	
	Dachneigung 1:11/2, Belastung von der Dachfläche 300 kg/m² Grundfläche	144
	1:2 " 225 kg/m² "	144
	$1:1^{1/2}$, 250 kg/m^2	145
	$\frac{1:2}{m} = \frac{1:2}{m} = \frac{185 \text{ kg/m}^2}{m} = \frac{1}{m} = \frac{1}{m}$	145
	1:4 , 150 kg/m ² ,,	
		141
		151
c.	Verschiedene Dachkonstruktionen (Zeichnungen Seite 158-164)	157
D.	Flache Kuppeldächer	
	1. Kuppelkonstruktion (Zeichnungen Seite 170-172)	165
	Tabelle der Kuppelordinaten	
	Tabelle über die Hauptabmessungen der Kuppeldächer	
	2. Abmessungen der Kuppelteile	166
	Tabelle über die erforderlichen Anschlußniete für Flacheisen Tabellen über die Abmessungen für Kuppelteile für Kuppeldächer von 10—60 m Durchmesser	168
	assement the Abinessungen for Kuppercene for Kuppercacher von 10-00 in Datenmesser	14/2
	WINDOW ADMINISTRA	
	VIERTE ABTEILUNG.	
	Treppen.	
	1. Treppenkonstruktionen	. 173
	a) Leichte Treppen (Zeichnungen Seite 181-183).	
	b) Schwere Treppen (Zeichnungen Seite 184).	
	c) Joly- und Wendeltreppen (Zeichnung Seite 185).	
	2. Eiserne Wangen und Podestträger	174
	Tabellen über Wangenträger für leichte und schwere Treppen	17
	Tabellen uber Podestträger für zweiarmige leichte und schwere Treppen	- 14
	Tabellen über Podestträger für dreiarmige leichte und schwere Treppen	. 17
	Beispiele	. 18
St	latische Berechnung für ein Wohn- und Geschäftshaus	. 18

ANHANG. Zahlentafeln.

																									leite
	Elastizitäts- und Festigkeitszahlen,																								
II.	Belastungsannahmen																								
	a) Eigengewichte der Baustoffe																							. :	193
	b) Eigengewichte und Belastunge	en i	im	He	och	bau	t																	. :	193
	c) Gewichte eines Quadratmeter	W	and	dm	aue	rwe	rke	es	in	Kil	log	ran	ame	n	mi	t t	ei	der	sei	tige	em	P	ut	z	194
ш.	Normalprofile für Walzeisen																								195
	1, I-Eisen																							. :	195
	2. Gleichschenklige Winkeleisen .																							. :	196
	3. Ungleichschenklige Winkeleisen																								
	4. Breitflanschige Differdinger I-E																								
	5. C-Eisen																							. :	200
	6. T-Eisen																								201
	7. \Eisen																								201
	8. Quadrant-Eisen																								
	9. Belag-Eisen (Zores-Eisen)																								202
	10. Handleisten-Eisen																								202
IV.	Wellbleche																								203
v.	Niete																								
	Schrauben																								
	Auflagerplatten																								
	Vormalanelile für Baubölere																			-					00.1

QUELLEN-VERZEICHNIS.

Baukunde des Architekten. Berlin 1903.

Hagn, Schutz von Eisenkonstruktionen gegen Feuer. Berlin 1904.

Handbuch der Architektur. Stuttgart 1899.

Hütte, Des Ingenieurs Taschenbuch. Berlin 1905.

Kolbe, Die wichtigsten Decken und Wände der Gegenwart. Oberhausen 1905.

Lauenstein, Die Eisenkonstruktionen des einfachen Hochbaus. Stuttgart 1907.

Tetmajer, Die Gesetze der Knickungs- und zusammengesetzten Druckfestigkeit.

Leipzig und Wien 1907.

ERSTE ABTEILUNG.

Säulen.

Die Tragfähigkeit der Säulen ist unter Berücksichtigung der Tetmajerschen Versuche ') berechnet worden. Es bedeuten:

J das kleinste äquatoriale Trägheitsmoment der Säulen in cm1,

F die Querschnittsfläche der Säulen in cm2.

l die freie Länge der Säulen in m,

k die zulässige Inanspruchnahme des Säulenmaterials und zwar

für schmiedbares Eisen auf Zug = 875 kg/cm², auf Druck = 875

für Gußeisen auf Zug = 250 auf Druck = 500

E die Elastizitätsziffer

für schmiedbares Eisen = 2000000 kg/cm²,

für Gußeisen =1000000P die zulässige Belastung der Säulen in t,

 $r = \sqrt{\frac{J}{v}}$ den Trägheitsradius.

Für Säulen aus schmiedbarem Eisen erfolgte die Berechnung bei einem Verhältnis von $\frac{l}{-} \le 20$ nach der Formel für einfache Druckfestigkeit:

$$k = 0.875 \text{ t/cm}^2 \text{ und } P = 0.875 F.$$

Bei $\frac{l}{r} \ge 105$ wurde die Eulersche Knickfestigkeitsformel mit dem Sicherheitsgrad 5 angewandt: $k = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot r^2}{5 \cdot l^2} = 4000 \frac{r^2}{l^2} \text{ t/cm}^2 \quad \text{und} \quad P = 0, 4 \frac{J}{l^2} \text{ (bei } l \text{ in m)}.$

$$k = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot r^2}{5 \cdot l^2} = 4000 \frac{r^2}{l^2} \text{ t cm}^2 \quad \text{und} \quad P = 0.4 \frac{J}{l^2} \text{ (bei } l \text{ in m)}$$

Bei $\frac{l}{r} \ge 20$ bis $\frac{l}{r} \le 105$ wurde die zulässige Inanspruchnahme der Säulen auf Druck vermindert um einen Reduktionswert, der sich aus den beiden obigen Grenzfällen ergibt.

Nach Euler wird bei l = 105

$$k = \frac{4000}{105^2} = 0,3628 \text{ t/cm}^3, \quad \text{also der Reduktionswert:} \quad \frac{0,875 - 0,3628}{105 - 20} = 0,006 \; .$$

Mithin für $\frac{l}{r} \ge 20$ bis $\frac{l}{r} \le 105$:

$$k = 0.875 - 0.006 \left(\frac{l}{r} - 20\right) = \left(0.995 - 0.006 \frac{l}{r}\right) \text{ t/cm}^2$$
 und $P = F\left(0.995 - 0.6 \frac{l}{r}\right)$ bei l in m.

Für Säulen aus Gußeisen ist

bei
$$\frac{l}{r} \le 35$$
: $k=0.5$ t/cm² und $P=0.5 \cdot F$ bei $\frac{l}{r} \ge 70$ nach Euler für achtfache Sicherheit $k=1250 \frac{r^3}{l^2}$ t/cm² und $P=\frac{J}{8 l^2}$ (bei l in m).

Nach Euler wird für $\frac{l}{l} = 70$:

$$k = \frac{1250}{70^2} = 0,2551 \text{ t/cm}^2, \quad \text{also der Reduktionswert:} \quad \frac{0,5-0,2551}{70-35} = 0,007 \,.$$

Mithin für $\frac{l}{r} \ge 35$ bis $\frac{l}{r} \le 70$

$$k = 0.5 - 0.007 \left(\frac{l}{r} - 35\right) = \left(0.745 - 0.007 \frac{l}{r}\right) \text{ t/cm}^2 \quad \text{und} \quad P = F \cdot \left(0.745 - 0.7 \frac{l}{r}\right) \text{ bei } l \text{ in m.}$$

Für die Konstruktion der Säulen ist als erste Regel zu beachten, daß die Druckkräfte möglichst zentrisch die Säulen beanspruchen. Sollen durch Säulenverbindungen Lasten übertragen werden, so muß diese Übertragung möglichst direkt durch das eigentliche Säulenmaterial und nicht

durch die Verbindungsteile erfolgen; es ist also das Säulenmaterial mit den lastbringenden Teilen in unmittelbare Berührung zu bringen. In nebenstehender Skizze muß demnach die Konstruktion so ausgeführt werden, wie Abb. 1 zeigt, damit die Last der Platte AB direkt auf die Säule S und nicht erst durch den Verbindungswinkel W geführt wird. Letzteres würde nach Abb. 2 eintreten und fehlerhaft sein. Der Spielraum zwischen dem Verbindungsteil und der Säulenkante kann ganz gering sein, etwa 3 mm.

Bei der Konstruktion der Säulenköpfe ist besonders darauf zu achten, daß die von den Säulen zu tragende Last möglichst nahe der Säulenachse zugeführt werde. Nicht selten werden hierin sehr nachteilige Konstruktionsfehler gemacht; sehr häufig werden die Säulenköpfe als weit ausladende Konsolen ausgebildet, auf denen die von der Säule zu tragenden Träger ruhen. Eine derartige Lastübertragung



Vgl. Tetmajer, Die Gesetze der Knickungs- und der zusammengesetzten Druckfestigkeit. Musterbuch für Eisenkonstruktionen.

auf die Säulen erzeugt in letzteren Biegungsmomente, die aber nach Möglichkeit zu vermeiden sind. Diese Biegungsmoniente werden namentlich dann sehr groß, wenn infolge Durchbiegung der Träger die vorderen Konsolkanten die Last aufzunehmen haben. Verlangt die architektonische Ausbildung der Säulen die Anbringung von Konsolen, so sind sie mit Spielraum unter die Träger zu legen, damit ihre Außenkanten stets unbelastet bleiben.

Wird der Fuß einer Säule mit einer breiten Grundfläche versehen (siehe Säulenfüße), so genügt es. die freie Länge einer solchen Säule von Oberkante Fuß aus zu bemessen. Es würde z. B. in Zeichnung Seite 29 für die Säule Abb. 3 als freie Länge genügen der Abstand von der Oberkante des gußeisernen Fußes bis Unterkante Unterzug, für die Säule Abb. 4 der Abstand von der Oberkante der senkrechten Fußwinkel bis Unterkante Deckenträger.

Für alle Säulen, deren Trägheitsmoment, bezogen auf die beiden Hauptachsen des Querschnitts, verschieden ist, ist die Tragfähigkeit für beide Biegungsebenen (xx, yy) bestimmt. Ist eine solche Säule freistehend, so gilt die kleinere Tragfähigkeit als zulässige Belastung; wird dagegen eine solche Säule in der Richtung der einen Biegungsebene durch eine Zwischenkonstruktion oder durch Mauerwerk seitlich so fest gehalten, daß ein Ausbiegen derselben in dieser Richtung nicht möglich ist, so gilt die Tragfähigkeit für die andere Biegungsebene als zulässige Belastung der Säule.

Alle in den Tabellen angegebenen Gewichte pro Mcter der Säulen beziehen sich auf den reinen Querschnitt der letzteren, und es müssen für Nietköpfe, Verstärkungsrippen, Fuß- und Kopfkonstruktionen

die entsprechenden Gewichtszuschläge hinzugefügt werden.

Bei der Wahl des Materials für die eisernen Säulen wird dem Gußeisen nur dann der Vorzug zu geben sein, wenn die Säulen, ihre Köpfe oder ihre Anschlüsse architektonisch ausgebildet werden sollen. Für rein konstruktive Säulenausbildungen ist das schmiedbare Eisen am geeignetsten.

A. Säulen aus schmiedbarem Eisen.

Die gebräuchlicheren Querschnittsformen für Säulen aus schmiedbarem Eisen sind auf der Zeichnung Seite 28 dargestellt. Mit Rücksicht auf die Unzugänglichkeit der Innenflächen bei röhren- und kastenförmigen geschlossenen Querschnitten sind im allgemeinen die offenen Querschnitte vorzuziehen, wenn der Eisenkern der Säule nicht durch Ummauerung oder Einbetonierung luftdicht abgeschlossen wird. Diese Ummantelung der Säulen wird im Innern von Gebäuden als Feuerschutzmittel stets notwendig. Auf Seite 59 und 60 sind einige zweckmäßige feuersichere Ummantelungen von Säulenquerschnitten mit Erläuterungen dargestellt.

Für die üblichsten Querschnittsformen bei kleinen und mittleren Belastungsverhältnissen sind in den nachfolgenden Tabellen und Zeichnungen die Tragfähigkeiten berechnet bzw. die Konstruktionen dargestellt worden.

Runde Hohlsäulen aus schmiedbarem Eisen ermöglichen sehr leicht das Anbringen von architektonischen Verzierungen (siehe Zeichnung Seite 29); dagegen ist meist der Anschluß von Trägern und anderen Konstruktionen schwieriger wie bei den übrigen Säulenquerschnitten. Die Hohlsäulen werden auch, gegen eine geringe Preiserhöhung, mit nach der Spitze abnehmendem Durchmesser geliefert; sie können demnach auch leicht mit Schwellung hergestellt werden.

Die Säulen aus vier Quadranteisen (siehe Zeichnung Seite 30) werden vielfach da angewendet, wo große Lasten aufzunehmen sind. Der Querschnitt läßt sich, wie z. B. Abb. 3-7, Seite 28 zeigt, durch

Flacheisen und Winkeleisen bedeutend verstärken.

Säulen aus zwei oder drei [-Eisen (vgl. Zeichnung Seite 31), welche durch Querbleche oder durch ein Gitterwerk verbunden werden, finden sehr verbreitete Anwendung in Fabrikgebäuden. Sie ermöglichen bequeme Anschlüsse von Transmissionen, Laufkranträgern, Arbeitsmaschinen usw. und werden, häufig durch Flacheisen verstärkt, bei dem Ausbau von Ladenfenstern gebraucht. Letztere Anordnung ist aus den Zeichnungen Seite 32 und 33 zu ersehen, auf welchen auch die Stoßausbildungen von Säulen dargestellt sind, die durch mehrere Stockwerke gehen.

Für größere Lastübertragungen ist es vielfach vorteilhaft, den Querschnitt durch zwei Flacheisen nach Abb. 3 auf Seite 32 zu verstärken. Außer dem großen Spielraum in der Wahl der Flacheisenstärken bietet dieser Querschnitt noch den Vorzug, daß bei Umkleidung der Säule mit Ziegelmauerwerk die Steine auch zwischen den □-Eisen verlegt werden können, wodurch ein guter Verband für den Mantel erzielt wird.

Die Säulen aus I-Eisen werden wegen ihrer billigen Herstellung oft augewendet. Während die Querschnitte aus den deutschen Normalprofilen meist nur zweckmäßig sind, wenn die Säulen in der Biegungsebeue yy (siehe Seite 18) auf Zerknicken beausprucht werden, besitzen die breitflanschigen Differdinger □-Eisen auch große Widerstandsfähigkeit für die Biegungsebene x x.

Die Süulen aus einem I-Eisen und zwei [-Eisen bieten bei großer Tragfähigkeit für viele Fälle eine sehr zweckmäßige Form. Die Querschnitte sind offen, die Anschlüsse lassen sich, wie aus Zeichnung

Seite 35 ersichtlich, leicht ausführen. Nicht selten kommt es vor, daß schwache Zwischenmauern an Säulen angeschlossen werden müssen. Hierzu sind diese Säulen mit ihrem

maueru an Säuleu angeschlossen werden müssen. Hierzu sind diese Säulen mit ihrem umschließenden Querschnitt sehr geeignet, die Stabilität der angeschlossenen Mauern wird durch sie wesentlich erhöht.

Säulen aus vier gleichsehenkligen Winkeleisen (siehe Seite 36) kommen oft zur Anwendung; dieselben sind einfach auszuführen und zur Aufnahme geringerer Lasten sehr gut geeignet. Bequem werden bei diesen Säulen die Anschlüsse der Deckenträger, indem die Stege der letzteren zwischen die Winkelfansche genietet werden. Der Zwischen raum å, zwischen den Winkeleisen (siehe Abb. 4), welcher zur Berechnung der Tragfähigraum d, zwischen den Winkeleisen (siehe Abb. 4), welcher zur Berechnung der Tragfähigkeit dieser Säulen angenommen wurde, dürfte nicht immer gerade so sein, daß er genau

passend für die Anschlüsse ist; es muß dann der Zwischenraum entsprechend geändert werden. Auf die Tragfähigkeit der Säulen hat diese Änderung aber einen ganz unwesentlichen und zu vernachlässigenden Einfluß. Bemerkt sei noch, daß die Tragfähigkeit von Säulen aus vier gleichschenkligen Winkeleisen nach der Anordnung Abb. 3, bezogen auf die Biegungsebene xx, ebeuso groß ist, wie bei der Anordnung nach Abb. 4.





Hierzu Zeichnung Seite 29.

		_							Zeich		Deric	200								
īr.	Äuße- rer Durch-	Wand- dicke	itt F	Trag- heits mo- ment	Ge- wicht		Tra	gfāhig	keit d	ler SA	ulen i	n Ton	nen b	oei eir	er Li	inge i	n Met	ern v	on:	
	messer D nom	6 mm	em [†]	J cm *	pro Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
4	40	3	3,49	6,01	2,7	0,4	0,3	0,3 0,3	0,2	0,2	0,2	0,2	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1 0,1	0,05	0,04	0,04
5	50	3	4,43 5,78	12,8 15,4	3,s 4,5	0,s 1,o	0,7	0,5	0,5 0,6	0,4	0,3	0,3	0,2	0,2	0,2	$0,1 \\ 0,2$	0,1 0,1	$\substack{0,1\\0,1}$	0,1	0,1
6	60	3 4 5	5,37 7,04 8,64	21,9 27,7 32,9	4,2 5,5 6,8	1,4 1,8 2,1	1,2 1,5 1,7	1,0	0,s 1,0 1,z	0,2	0,6 0,8 0,9	0,5 0,7 0,5	0,4 0,5 0,6	0,4 0,4 0,5	0,3 0,4 0,4	0,2	0,3 0,3	0,2 0,2 0,3	0,2 0,2 0,2	0,1 0,2 0,2
7	70	3 4 5	6,31 8,29 10,2	35,5 45,3 54,2	5,0 6,5 8,0	2,3 2,9 3,5	1,9 2,4 2,9	1,6 2,0 2,4	1,9 1,7 2,1	1,2 1,5 1,8	1,0 1,3 1,5	0,9 1,1 1,1	0,7 0,9 1,1	0,6 0,7 0,9	0,5 0,6 0,7	0,4 0,5 0,6	0,3 0,4 0,5	0, 3 0, 4 0, 4	0,3 0 s 0,4	0,2 0,3 0,3
8	80	4 5 6	9,55 11,8 13,9	69,1 83,2 96,1	7,5 9,3 10,9	4,2 5,1 5,9	3,6 4,4 5,1	3,1 3,7 4,3	2,6 3,2 3,6	2,3 2,7 3,1	2,0 2,4 2,7	1,7 2,1 2,4	1,4 1,6 1,9	1,1 1,3 1,5	0,9 1,1 1,3	0,8 0,9 1,1	0,7 0,8 0,9	0,6 0,7 0,8	0,5 0,6 0,7	0,1 0,6 0,6
9	90	4 5 6	10,8 13,4 15,8	100 121 140	8,5 10,5 12,4	5,4 6,6 7,8	4,9 6,0 7,0	4, 4 5, 3 6, 2	3,8 4,6 5,3	3,3 4,0 4,6	2,8 3,4 4,0	2,5 3,0 3,5	2,0 2,4 2,8	1,6	1,3 1,6 1,9	1,1 1,3 1,6	0,9 1,1 1,3	0, s 1, e 1, t	0,7	0,6 0,8 0,9
10	100	5 6 7 8	14,9 17,7 20,5 23,1	169 197 222 246	11,7 13,9 16,1 18,2	8,2 9,7 11,0 12,4	7,5 8,9 10,1 11,3	6,9 8,1 9,2 10,2	6,2 7,3 8,2 9,2	5,5 6,5 7,2 8,0	4,8 5,6 6,3 7,0	4,2 4,9 5,6 6,2	3,3 3,9 4,4 4,9	2,7 3,2 3,6 3,9	2,2 2,6 2,9 3,3	1,9 2,2 2,5 2,7	1,6 1,9 2,1 2,3	1,4 1,6 1,8 2,0	1,2 1,4 1,6 1,7	1,1 1,2 1,4 1,5
11	110	5 6 7 8	16,5 19,6 22,7 25,6	228 266 302 335	13,0 15,4 17,8 20,1	9,8 11,5 13,3 14,9	9,1 10,7 12,3 13,8	8,4 9,9 11,4 12,7	7,8 9,1 10,5 11,7	7,1 8,3 9,5 10,6	6,4 7,5 8,6 9,5	5,7 6,7 7,6 8,4	4,5 5,3 6,0 6,6	3,6 4,3 4,8 5,4	3,0 3,5 4,0 4,4	2,5 3,0 3,4 3,7	2,2 2,5 2,9 3,2	1,9 2,2 2,5 2,7	1,6 1,9 2,1 2,1	1,4 1,7 1,9 2,1
12	120	6 7 8 9	21,5 24,9 28,1 31,4	350 398 444 487	16,9 19,5 22,1 24,6	13,4 15,4 17,4 19,5	12,6 14,5 16,3 18,1	11,8 13,6 15,3 16,9	11,0 12,6 14,9 15,7	10,2 11,7 13,1 14,5	9,4 10,8 12,1 13,3	8,6 9,8 11,0 12,1	6,9 7,9 8,8 9,6	5,6 6,4 7,1 7,8	4,6 5,3 5,9 6,4	3,9 4,4 4,9 5,4	3,3 3,8 4,2 4,6	2,9 3,2 3,6 4,0	2,5 2,8 3,2 3,5	2,2 2,5 2,8 3,6
13	130	6 7 8 9	23,4 27,0 30,7 34,2	450 513 573 630	18,4 21,2 24,1 26,9	15,3 17,6 19,9 22,1	14,5 16,7 18,8 20,9	13,7 15,7 17,7 19,7	12,9 14,8 16,7 18,5	12,1 13,9 15,6 17,3	11,3 12,9 14,6 16,1	10,5 12,0 13,5 14,9	8,9 10,2 11,4 12,5	7,2 8,2 9,2 10,1	6,0 6,8 7,6 8,3	5,0 5,7 6,4 7,0	4,3 4,9 5,4 6,0	3,7 4,2 4,7 5,1	3,2 3,6 4,1 4,5	2,5 3,8 3,6 3,9
14	140	7 8 9 10	29,2 33,2 37,0 40,8	649 725 798 868	23,0 26,0 29,1 32,1	19,8 22,4 24,9 27,3	18,8 21,3 23,6 26,0	22,5	21,3	16,0 18,1 20,1 22,0	15,1 17,0 18,9 20,7	14,2 16,0 17,7 19,3	12,3 13,8 15,3 16,7	10,4 11,6 12,8 13,9	8,6 9,6 10,6 11,5	7,2 8,1 8,9 9,6	6,1 6,9 7,6 8,2	5,3 5,9 6,5 7,1	4,6 5,2 5,7 6,2	4,1 4,5 5,0 5,4
15	150	7 8 9 10	31,4 35,7 39,9 44,0	995	24,7 28,0 31,3 34,5	21,9 24,9 27,7 30,5	26,5	20,1 22,7 25,3 27,8	24,1	18,2 20,6 22,9 25,2	21,7	16,4 18,5 20,5 22,5	14,5 16,4 18,1 19,8	12,7 14,2 15,7 17,2	10,7 11,9 13,2 14,3	9,0 10,0 11,1 12,0	7,6 8,5 9,4 10,3	6,6 7,4 8,1 8,8	5,7 6,4 7,1 7,7	5,6 5,6 6,2 6,8
16	160	8 9 10 11	47,1	1106 1221 1331 1437	30,0 33,5 37,0 40,4	27,4 30,5 33,6 36,6	26,3 29,3 32,3 35,1	25,3 28,1 30,9 33,7	26,9	23,1 25,7 28,3 30,7	26,9	21,0 23,3 25,6 27,8	18,8 20,9 22,9 24,9	16,7 18,5 20,3 22,0	14,6 16,1 17,7 19,1	12,3 13,6 14,8 16,0	10,5 11,6 12,6 13,6	9,0 10,0 10,9 11,7	7,9 8,7 9,5 10,2	6,9 7,6 8,3 9,0
17	170	8 9 10 11	45,5	1339 1480 1615 1745	32,0 35,7 39,5 43,1	29,9 33,3 36,7 40,0	28,8 32,1 35,4 38,5	27,7 30,9 34,1 37,1	29,7	25,6 28,5 31,4 34,2	27,3 30,1	23,5 26,1 28,8 31,2	21,4 23,7 26,1 28,3	19,2 21,3 23,4 25,4	17,1 18,9 20,8 22,5	15,0 16,4 17,9 19,4	12,7 14,0 15,3 16,5	10,9 12,1 13,9 14,2		8,4 9,3 10,1 10,9
18	180	9 10 11 12	58,4	1772 1936 2094 2246	38,0 41,9 45,8 49,7	36,1 39,8 43,5 47,0			35,8	31,3 34,5 37,6 40,7	33,2	28,9 31,8 34,7 37,5	26,5 29,2 31,8 34,3	24,2 26,5 28,8 31,1	21,7 23,9 25,9 27,9	19,4 21,2 23,0 24,8	16,8 18,3 19,8 21,3	14,5 15,8 17,1 18,3	12,6 13,8 14,9 16,0	12,1 13,1
15	190	9 10 11 12	61,9	2101 2297 2487 2670	40,2 44,4 48,6 52,7	39,0 42,9 46,9 50,8	41,6	40,3	38,9	41,1	33,0 36,3 39,6	31,8 35,0	29,4 32,3 35,2 38,0	27,0 29,7 32,3 34,9	24,6 27,0 29,3 31,7	22,9 24,1 26,4 28,5	19,8 21,7 23,5 25,3	17,2 18,5 20,3 21,8		14,4 15,5
2		10 11 12 13 14	59,7 65,3 70,9 76,4	2701 2926 3144 3355 3558	46,9 51,3 55,6 60,0 64,2	46,1 50,3 54,6 58,8 62,8	44,8 48,8 53,0 57,0	43,3 47,4 51,4 55,5	42,1 46,0 49,8 53,6	40,8 44,5 48,2 51,8	39,5 43,0 46,6 50,1	38,1	35,5 38,6 41,8 44,9 47,9	32,8 35,7 38,6 41,5	30,1 32,8 35,5 38,0 40,5	27,5 29,8 32,2 34,5 36,8	24,8 26,9 29,0 31,1 33,0	22,1 24,0 25,7 27,4 29,0	19,2 20,8 22,4 23,9	16,9 18,3 19,7 21,0
2		10 11 12 13 14	62,8 68,8 74,6	3150 3415 3672 3920	49,3 54,0 58,6 63,2 67,7	49,2 53,8 58,8 62,8 67,1	47,9 52,4 56,7 61,1	46,5 50,6 55,1 59,5	45,2 49,4 53,5 57,6	43,8 48,0 51,8 55,9	42,5 46,5 50,3	41,2 45,1 48,7 52,4	38,6 42,1 45,5 48,9	35,9 39,1 42,4 45,5	33,2	30,6 33,3 36,0 38,6	27,9	25,2 27,5 29,6 31,6	22,4 24,3 26,1 27,9	



	On	erschn	itt	1		1														-
	Änße- rer	Wand-		Trag- heits-	Ge- wicht		Tra	gfāhi	zkeit e	ler Si	ulen	in To	nnen	bei ei	ner L	ānge i	n Met	tern v	on:	
Nr.	Durch- messer	dicke	F	mo- ment J	pro Meter	2.5	2.75	3,0	8 23	8,5	3,75	4,0	4,5	5.0	5.5	6,0	6.5	70	7.5	8.
	mm	mm	cm t	cm*	kg	2,0	2,.0	0,0	0,01	0,0	0,10	-,-	-,-	0,0	0,0	0,0	0,0	.,.	.,0	
22	220	10	66,0	3645	51,8	52,3	51,0	49,7	48,4	47,0	45,7	44,4	41,7	39,0	36,4	33,7	31,0	28,4	25,7	22
-	21	11	72,2	3955	56,7	57,2	55,7	54,3	52,8	51,8	49,9	48,4	45,5	42,6	39,6	36,7	33,6	30,8	27,9	2
	**	12	78,4	4255	61,6	62,0	60,4	58,9	57,2	55,7	54,1	52,4	49,3	46,1	42,9	39,7	36,5	33, 8	30,1	20
	**	13 14	90,6	4546 4829	66,4	66,8 71,6	65,1	63,3 67,8	66,0	59,9 64,1	58,1	56,4	53,0 56,6	49,5 52,9	46,1	42,6	39,1	35,7	32,2	3
	**		30,0		11,1		00,1		00,0				20,0				41,0	100,1		
23	230	10 11	69,1 75,7	4190 4549	54,3 59,4	55,4 60,6	54,1	52,8 57,8	51,5	54,6	48,6 53,4	47,5 51,9	44,6	42,8	39,5	36,8 40,1	34,1	31,5	28,8 31,3	21
	93	12	82,2	4897	64,5	65,8	64.2	62,6	61,0	59,4	57.9	56,2	53,0	49,6	46,7	43,5	40.3	37,1	33,9	3
- 1	,,	13	88,6	5236	69,6	70,9	69,1	67,4	65,7	64,0	62,2	60,5	57,1	53,8	50,1	46,7	43,8	39,8	36,3	3
	29	14	95,0	5564	74,6	75,9	74,0	72,2	70,3	68,4	66,6	64,7	61,0	57,3	53,6	49,8	46,1	42,4	38,7	3
	"	15	101,3	5883	79,5	80,s	78,8	76,9	74,9	72,8	70,9	68,9	64,9	60,9	56,9	53,0	48,9	45,0	40,9	3
24	240	10 11	72,3	4787 5200	56,7 62,1	58,6	57,3 62,6	56,0	54,6	53,8	52,0	50,8 55,8	47,9 52,4	45,3	42,7	40,0	37,3	34,6	32,0	31
	"	12	79,1 86,0	5601	67,5	64,1	68,0	61,1	59,7 64,8	63,2	56,8 61,6	60,0	56,8	49,4 53,6	46,5 50,4	47,2	40,7	40,9	37,6	34
ı	"	13	92,7	5991	72,8	74,9	73,2	71,5	69,7	68,0	66,3	64,5	61,1	57,7	54,2	50,7	47,3	43,8	40,3	36
- 1	,,	14	99,4	6371	78,0	80,3	78,4	76,5	74,7	72,9	71,0	69,1	65,4	61,6	58,0	54,6	50,5	46,8	43,0	35
	**	15	106,0	6740	83,2	85,5	83,5	81,5	79,5	77,6	75,6	73,6	69,5	65,6	61,6	57,6	53,6	49,6	45,6	41
5	250	10 11	75,4 82,6	5438 5910	59,2 64,8	61,7	60,4	59,0 64,6	57,7 63,2	56,4 61,7	55,0 60,2	53,7	51,0 55,8	48,4	45,7 50,0	43,1 47,0	40,4	37,7	35,1	35
	**	12	82,6	6369	70,4	73,3	66,1	70,1	68,5	66,9	65,3	63,7	60,5	57,3	54,2	50,9	44,1	41,2	38,2	38
	**	13	96,6	6817	76,0	79,6	77,2	75,5	73,9	72,1	70,4	68,6	65,1	61,7	58,8	54,8	51,8	47,6	44,4	40
ł	,,	14	103,8	7252	81,5	84,7	82,8	81,0	79,1	77,2	75,4	73,5	69,8	66,0	62,8	58,5	54,8	51,2	47,4	43
	,,	15 16	110,7	7676 8089	86,9 92,3	90,2	88,2 93,6	86,2	84,2	82,s 87,s	80,3 85,1	78,a 82,9	74,3	70,3	66,a	62,8	58,6	54,4	50,4	48
J	"																			
6	260	10	78,5	6146	61,7	64,8	63,5	62,2	60,8	59,5	58,2	56,8	54,2	51,5	48,6	46,2	43,5	40,8	38,2	3
- 1	*	11 12	86,0 93,5	6682 7205	67,5 73,4	71,0 77,0	69,5	68,0 73,9	66,6 72,3	65,1	63,6	67,5	59,3 64,2	56,2 61,1	53,3 57,9	54,7	47,5 51,5	44,5	41,8	38
1	11	13	100,9	7715	79,2	83,0,	75,5 81,3	79,6	77,9	76,2	74,5	72,6	69,2	65,8	62.8	58,8	55,4	51,9	48,4	48
-	,,	14	108,2	8211	84,9	89,0	87,2	85,8	83,4	81,6	79,7	77,8	74,1	70,4	66,7	63,0	59,2	55,5	51,7	48
	**	15 16	115,5 122,6	8696 9167	90,6 96,3	94,9	93,0 98,6	91,0 96,6	94,4	87,0 92,2	85,0 90,1	83,0 88,0	79,0	75,0	71,0 75,8	67,0	63,1	59,0 62,4	55,1	51
	,,																			
27	270	10 11	81,7 89,5	6913 7519	64,1 70,3	68,0 74,4	66,7	65,8 71,5	64,0 70,0	62,7	61,3 67,1	60,0 65,6	62,7	54,7	52,0	49,3	46,7 51,0	44,0	41,3 45,1	38
- 1	,,	12	97,3	8111	76,4	80,9	79,2	77,6	76,0	74,4	72,9	71,2	68,0	64,6	61,7	58,5	55,3	52,1	48,6	48
	**	13	105,0	8688	82,4	87,2	85,5	83,7	82.0	80.2	78,5	76,8	73,3	69,8	66,4	62,9	59.4	56,0	52.5	45
	**	14 15	112,6	9252 9802	88,4	93,3	91,5	89,6	87,6	85,9	84,1	82,2	78,5 83,7	74,8	71,1	67,3	63,6	59,8 63,7	56,1 59,7	52
- 1	**	16	127,7	10338	100,2	105,7	97,6 103,7	95,7	93,6	91,6	95,1	93.0	88,6	79,7	80,2	71,8 76,0,	67,7	67,4	63,2	55
28	280	10	84,8	7741	66,6	71,1	69,7	68,4	67,1	65,7	64,4	63,1	60,4	57,7	55,0	52,4	49,6	47,1	44,4	41
0	"	11	93,0	8423	73,0	77,6	76,4	75,0	73,5,	72,0,	70,6	69,1	66,1	63,2	60,3	57,4	54,4	51,5	48,5	45
- 1	**	12	101,0	9089	79,3	84,5	82.9	81,3	79,8	78,2	76,6	74,9	71,7	68.6	65,8	62,2	59,0	55,6	52,8	45
- 1	11	13	109,0	9741 10377	85,6	91,1	89,4,	87,7	86,0 92,1	84,3 90,6	82,5 88,5	80,6	77,8 82,6	73,9	70,4	66,9	68,0	64,2	56,6 60,5	55
- 1	**	14 15	117,0 124,9	10998	91,8 98,0	97,8	95,9 102,8	94,1	98,3	96,3	94,3	92,3	88,3	79,2 84,3	80,6	76,3	72,3	68,8	64,8	60
	"	16		11604	104,2	110,8	108,7	106,4	104,3	102,2	100,1	97,9	93,7	89,4	85,2	80,9	76,7	72,5	68,2	64
9	290	10	88,0	8632	69,1	74,2	72,9	71,5	70,2	68,9	67,6	66,8	63,5	60,9	58,3	55,5	52,9,	50,2	47,5	44
	21	11	96,4	9396	75,7	81,3	79,6	78,4	76,8	75,4	73,9	72,5	69,5	66,6	63,7	60,7	57,8	54,9	52,0	45
I	29	12 13		10144	82,3	88,3	93,5	85,1	83,5 90,0	82,0 88,3	86,6	78,7 84,8	75,6	72,3	69,2	65,9	62,6	59,5 64,1	56,4	57
	"	14		10875 11589	88,6 95,3	95,2 102,1	100,8	91,6	96,5	94,7	92,9	90,9	87,3	83,5	79,8	76,1	72,4	68,6	64,8	61
	"	15	129,6	12287	101,7	109,0	107,0	105,0	103,0	101,0	99,0	97,1	93,1	89,0	85.0	81,0	77,1	73,1	69,1	68
	,,	16		12970	108,1	115,8	113,6	111,5	109,3	107,8	105,1	103,0	98,7	94,5	90,2	85,9	81,7	77,4	73,3	69
0	300	11		10442	78,4	84,7	83,3	81,6	80,3	78,9	77,4	75,9	73,0	70,0	67,1	64,2	61,2	58,3	55,4	5
	99	12	108,6	11277	85,2	92,1	90,5	88,a	87,8	85,7	84,1	82,4	79,3	76,1	72,9	69,7	66,5	63,6	60,1	56
1	,,	13		12094	92,0	99,3	97,6	95,9	94,1	92,4	90,7	89,0	85,4	82,0	78,5	75,1	71,6	68,2 73,0	64,7	65
	>/	15	134.9	12893 13674	98,8 105,4	106,6	111 0	102,8	107,7	105.2	97,2	95,4	91,6	87,9 93,7	84,2	85,7	81,7	77,8	69,8 73,7	69
	"	16		14439	112,1	120,8	118,7	116,5	114,4	112,2	110,1	108,0	103,6	99,5	95,2	91,0	86,7	82,5	78,3	74
	"	17 18	151,1	15186 15917	118,6 125,2	127,7	125,4	123,3	121,0	118,8	116,5	114,2	109,7	105,2	100,6	96,1	91,6 96,5	87,0 91,7	82,5 86,9	82
ا.	200																			
2	320	11 12	106,8 116,1	12761 13790	83,8 91,1	91,6	90,1	96,4		85,8 93,1	84,3 91,6	82,8, 90,0	79,9	77,0 83,6	74,0 80,8	71,1	68,1 74,0	65,s 70,s	62,8	64
	,,	13	125,4	14799	98,4	107,5	105,7	104,0	102,2	100,6	98,8	97,1	93,5	90,2	86,7	83,3	79,6	76,8	72,9	69
- 1	**	14	134,6	15786	105,7	115,2	113,5	111,6	109,7	107,8	105,9	104,0		96,6	92,9	89,2	85,5	81,7	77,9	74
	91	15 16		16754 17702	112,8				117,0						99,0	95,1	91,1	87,1 92,4	83,1	79 83
- 1					120,0	11311.8	128.7	120,5	124,4	122.3	120,1	115,0	113.7	109,4	100,1	100,8	96,7	32,4	00,2	00
	,,	17		18631	127,0	138 .	136 .	133 .	131,5	129 2	127 -	124 -	120 -	115 1	111 .	106 e	109 .	97.7	93,2	88

Digitality Google



٧r.	rer Durch	Wand- dicke	itt.	Trag- beits- mo-	Ge- wicht		Tra	gfāhi	gkeit (der Sä	ulen	in To	nnen	bei ei	ner L	änge	in Me	ern v	en:	
•	messer D mm	8 mm	cm ²	J cm4	pro Meter kg	2,5	2,75	8,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
34	340	11	113,7	15401	89,3	98,5	97,0	95,5	94,0			89,7	86,8	83,8	80,8	78,0	75,0	72,1	69,1	66,
	**	12	123,7	16652	97,1	107,1	105,5	103,9	102,3	100,7	99,1	97,5	94,3	91,0	88,0	84,7	81,5	78,8	75,1	71,
	**	13	133,5	17880 19084	104,s 112,6	194 0	113,7	120 9	110,3 118,4	116.0	111 2	112 0	101,7	98,3	94,8	91,8	87,8 94,2	84,4 90,5	80,9 86,8	77, 83,
	30	15	153,2	20265		132,5	130.5	128.4	126.4	124.4	122.4	120.4	116.4	112.4	108.5			96,5	92,5	88,
- 1	**	16	162,9	21424	127,9	140,7	138,6	136,5	134,4	132,8	130,2	128,0	123,8	119,4	115,2	110,9	106,7	102,5	98,2	94,
- 1	**	17	172,5	22560	135,4	149,0	146,8	144,6	142,3	139,9	137,7	135,4	130,9	126,4	122,0	117,3	112,8	108,3		99,
	**	18	182,1	23674	142,9	157,8	154,8	152,4	150,1	147,7	145,8	142,8	138,0	133,8	128,6	123,8	118,9	114,2	109,3	104,
6	360	11	120,6	18382	94,7	105,4	103,8	102,4	100,9	99,5	98,0	96,6	93,6	90,7	87,8	84,9		79,0		73,
- 1	**	12	131,2	19885	103,0	114,5	113,0	111,4	109,8	108,1	106,5	105,0	101,8	98,5	95,4	92,2	89,0	85,8	82,5	79,
- 1	**	13	141,7	21361 22811	111,3	123,7	122,0	120,8	118,5	110,8	110,1	113,4	109,8	1114.0	1102,9	99,5	95,9	92,5	89,1	85,
- 1	**	14 15	152,2	24235	119,5 127,6	141.8	139 s	137.9	127,9	133 8	131.9	129 8	125.9	121 8	117 9	113 a	109,9	99,2	95,4	91,
- 1	**	16	172,9	25634	135,7	150,8	148.7	146.4	144.4	142.3	140.0	138.0	133.7	129.5	125.2	120.9	116,7	112.4	108.2	103,
- 1	**	17	183,2	27007	143,8	159,6	157,4	155,2	152,8	150,6	148,4	146,0	141,6	137,0	132,5	127,9	123,8	118,9	114,3	109,
1	**	18	193,4	28355	151,8	168,5	166,1	163,6	161,3	159,0	156,5	154,1	149,3	144,5	139,8	135,0,	130,2	125,3	120,5	115,
	"	19	203,5	29679	159,8	177,2	174,6	172,2	169,7	167,1	164,6	162,0	156,9	152,0	146,9	141,8	136,8	131,7	126,8	121,
8	380	11	127,5	21724	100,1	111,6	110,8	109,3	107,9	106,3	104,9	103,4	100,5	97,5	94,6	91,7	88,7	85,8	82,9	79,
- 1	**	12	138,7	23511	108,9	121,4	120,4	118,9	117,2	115,7	114,0	112,5	109,3	106,1	102,9	99,7	96,4	93,2	90,0	86,
- 1	"	13	149,9	25268	117,7	131,2	130,1	128,8	126,7	124,9	123,2	121,4	118,0	114,5	111,1	107,8	104,2	100,6	97,1	93,
- 1	**	14 15	161,0 172,0	26995 28694	126,4 135,0	150 :	149,7	137,8	135,9	149	132,2	130,4	125,7	122,8	119,1	110,4	111,7 119,2	108,0	1111	100,
- 1	**	16	183,0	30363	143,6	160.1	158.7	156.5	154.5	152 a	150.1	148.0	143.7	139.4	135.9	130,8	126,8	199 4	118.9	113
- 1	"	17	193,9	32004	152,2	169,7	168,1	165,8	163,5	161,8	159,0	156,7	152,2	147,s	143,1	138,6	134,0	129.5	125,1	120,
- 1	**	18	204,7	33617	160,7	179,1	177,3	175,0	172,6	170,1	167,6	165,4	160,5	155,8	151,1	146,2	141,4	136,5	131,8	127,
1	**	19	215,5	35201	169,2	188,6	186,8	184,0	181,5	179,1	176,5	173,9	169,0	163,8	158,8	153,7	148,7	143,5	138,8	133,
10	400	12	146,3	27553	114,8	128,0	128,0	126,4	124,8	123,2	121,8	120,0	116,7	113,5	110,3	107,2	104,0	100,8	97,6	94,
	**	13	158,1	29624	124,1	138,3	138,2	136,6	134,9	133, 1	131,4	129,6	126,2	122,7	119,2	115,7	112,3	108.8	105,3	101,
	**	14	169,8	31662	133,3	148,6	148,4	146,8	144,7	142,8	140,9	139,1	135.8	131,8	127,9	124,1	120,4	116,8	113,1	109,
	99	15	181,4	33668 35641	142,4												128,8			
- 1	**	16 17	193,0	37582	151,5 160,6	178 0	178 8	176.2	174.0	171 0	169 4	167.0	169 a	158 0	152 0	140,9	136,8	140 .	125,8	123,
- 1	11	18	216,0	39492	169,6	189.0	188.8	186.2	183.8	181.4	179.1	176.5	171.7	167.0	162.2	157.6	152,7	147.7	143.0	138.
	"	19	227,4	41370	178,5	199,0	198,5	196,0	193,3	190,8	188,3	185,8	180,8	175,8	170,6	165,5	160,5	155,8	150,3	145.
	21	20	238,8	43218	187,4	209,0	208,2	205,8	203,0	200,4	197,7	195,1	189,8	184,4	179,1	173,8	168,4	163,1	157,8	152,
42	420	12	153,8	32035	120,7	134,6	134,6	133,8	132,8	130,8	129,0	127,5	124,3	121,0	117.8	114.7	111,5	108.3	105.0	101.
	19	13	166,2	34455	130,5	145,4	145,4	144,6	142,9	141,1	139,4	137,8	134,1	130,s	127,3	123,8	120,3	116,8	113,2	110,
	,,	14	178,6	36839	140,2	156,3	156,3	155,4	153,4	151,6	149,7	147,9	144,1	140,4	136,8	132,9	129,1	125,6	121,8	118,
	91	15	190,9	39186		167,0	167,0	165,9	164,0	161,9	160,0	158,1	154,1	150,0	146,0	142,0	138,0	134,0	130,0	126,
	**	16 17	203,1	41498	159,4 169,0	188 0	188 .	187 0	184 6	199 5	190 4	178.0	173 4	169,4	100,8	150,0	146 s 155,4	150.0	146 .	141
	"	18	227,3	46015	178,5	198,9	198 9	197.5	195.0	192 5	190 a	187.7	183 0	178 9	173 4	168 2	163 0	159 1	154 a	149
	**	19	239.4	48222	187.9	209,5	209,5	207,8	205,4	202,8	200,1	197,7	192,7	187,7	182,4	177,4	172,4	167,3	162,8	157,
	91	20	251,3	50394	197,8	219,9	219,9	218,1	215,4	212,9	210,1	207,6	202,0	196,8	191,5	186,2	180,9	175,4	170,1	164,
44	440	12	161,4	36977	126,7	141.2	141.2	141.2	139.8	138.2	136.5	134.9	131.9	128.6	125.4	122.2	119,0	115.9	112.7	109.
		13	174,4	39784	136,9	152,6	152,6	152,6	151,0	149,3	147,5	145,8	142,8	138,8	135,8	132,0	128,5	125,0	121,8	118,
	**	14	187,4	42551	147,1	164,0	164,0	164,0	162,3	160,4	158,5	156,7	152,9	149,2	145,4	141,7	137,9	134,8	130,4	126,
	**	15	200,8	45277	157,2												147,4			
	97	16 17	213,1	47964 50612	167,3 177,8	197 -	197 -	197 4	195	192,8	190,1	189 -	184	179 4	175 -	170.0	156,8	161 -	156 -	150
	19	18	238,8	53221	187,8	208.4	208.8	208.	206.	203.4	201.4	199.0	194.0	189.4	184.7	179.0	175,1	170.4	165.0	160
	11	19	251.3	55791	197,3	219,9	219.9	219,8	217,1	214,6,	212.1	209.6	204.8	199,5	194.5	189.2	184,2	179.2	174.8	169.
	91	20	263,9	58324	207,2	230,9	230,9	230,6	228,0	225,4	222,7	220,1	214,6	209,3	204,0	198,7	193,4	188,2	182,6	177,
46	460	12	168,9	42404	132,8	147,8	147,8	147,8	147,8	145 6	144,1	142,4	139 s	136,1	132,9	129,7	126,5	123,8	120,1	116,
	,,	13	182,6	45637	143,3	159,8	159,8	159,8	159,2	157,4	155,8	153,9	150,5	147,0	143,5	140,1	136,6	133,1	129,8	126,
	"	14	196,2	48825	154,0	171,7	171,7	171,7	170,9	169,1	167,2	165,4	161,7	157,9	154,2	150,5	146,8	143,0	139,3	135,
	"	15 16	209,7	51969 55070	164,8	183,5	183,5	183,5	182,6	180,8	178,7	176,8	172,8	158,6	164,8	160,8	156,8	152,7	148,7	144,
	"	17	223,8	58128	175,2 185,7	207 ^	207 ^	207 ^	206 -	202,2	201 4	199 e	194 *	190 4	185 4	181 0	166,7 176,8	179 6	167 =	163
	"	18	249,9	61142	196,2	218 2	218.2	218. 2	217.4	215.2	212.2	210.4	205.4	200,2	195.0	191.0	186,4	181.4	176.2	171
	"	19	263,2	64115	206,6	230,8	230,3	230,8	229,0	226,4	224,0	221,4	216,4	211,8	206,8	201,1	196,1	191,1	186,1	181,
	,,	20	276,5	67045	217,0	241,9	241,9	241,9	240,6	237,8	235,0	232,5	227,3	221,8	216,5	211,2	206,0	200,5	195,2	190,
48	480	12	176,4	48338	138,5	154.4	154,4	154,4	154,4	153,1	151,5	149,9	146,s	143,6	140,4	137,1	133,9	130,7	127,5	124.
	"	13	190,7	52037	149,7	166,9	166,9	166,9	166,9	165,5	163,8	162,1	158,7	155,0	151,6	148,2	144,7	141,8	137,9	134,
	"	14	205,0	55688	160,9	179,4	179,4	179,4	179,4	177,9	175,9	174,0	170,4	166,7	163,0	159,1	155,4	151,7	148,0	144,
	11	15	219,1	59290	172,0	191,7	191,7	191,7	191,7	190,0	188,0	186,0	182,1	178,1	174,0	170,0	166,1	162,1	158,0	154,
	19	16	233,2	62845	183,1	204,1	204,1	204,1	204,1	202,2	200,1	198,0	193,8	189,4	185,8	181,0	176,5	172,3	168,1	163,
	91	17 18	247,8 261,8	66353 69814	194,1 205,1	216,4	210,4	210,4	210,4	214,4	213,2	203,7	200,8	210,8	207 4	191,7	187,2	192,8	188 -	189
	1 "	19	275,2	73228	216,0	240,8	240,6	940 0	240,6	938 1	235 6	933 4	228 1	993 0	218 9	913 0	208 1	909 0	197 0	199



N'-	Auße-	erschni Wand	itt	Trag- heits- mo-	Ge- wicht		Tra	gfähig	keit d	ler Sä	ulen i	in Tor	nen l	bei ei	ner L	inge i	n Met	ern v	on:	
	Durch- messer D num	dicke 8 mm	etn*	ment J cm'	pro Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
50	500	12	184,0	54801	144,4	161,0	161,0	161,0	161,0	160,6	159,8	157,5	154,4	151,1	147,9	144,6	141,5	138,4	135,1	131,9
	,,	13	198,9	59010	156,1	174,0	174,0	174,0	174,0	173,6	171,8	170,3	166,7	163,3	159,7	156,3	153,0	149,4	146,0	142,1
	. ,,	14	213,8	63166	167,8	187,1	187,1	187,1	187,1	186,6	184,7	182,8	179,2	175,3	171,7	168,0	164,2	160,6	156,7	153,1
		15	228,6	67269	179,4	200,0	200,0	200,0	200,0	199,6	197,5	195,5	191,6	187,5	183,6	179,5	175,6	171,5	167,6	163,4
		16	243,3	71320	191,0	212,9	212,9	212,9	212,9	212,9	210,8	208,0	203,6	199,5	195,1	191,0	186,6	182,5	178,1	174,0
	,,,	17	258,0	75320	202,5	225,8	225,8	225,8	225,8	225,0	222,7	220,6	215,9	211,3	206,9	202,3	197,9	193,2	188,9	184,2
	٠,,	18	272,6	79269	214,0	238,5	238,5	238,5	238,5	237,7	235,8	232,8	228,2	223,3	218,4	213,7	208,8	204,2	199,8	194,4
		19	287,1	83167	225,4	251,2	251,2	251,2	251,2	250,4	247,8	245,2	240,0	235,1	230,0	224,8	219,9	214,8	209,9	204,7
	,,	20	301,6	87014	236,8	263,9,	263,9	263,9	263,9	262,7	260,3	257,6	252,1	246,7	241,6	236,2	230,7	225,6	220,2	214,7



2. Säulen aus 4 Quadranteisen.

Hierzu Zeichnung Seite 30.

Nr.	Wand-	ehnitt F	Trag- heits- mo- ment	Ge- wicht		Т	ragfäl	igkei	der	Säulen	in To	nnen	bei eir	er Lä	nge in	Meter	n von	:	
	dicke 8 mm	cm [†]	J cm ⁴	Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
5	4	29,8	576	23,4	19,5	18,5	17,5	16,4	15,4	14,4	13,4	11,4	9,2	7,6	6,4	5,5	4,2	4,1	3,6
	•6	38,9	739	30,5	25,3	24,0	22,6	21,3		18,6	17,3	14,6	11,8	9,8	8,2	7,0	6,0	5,8	4,6
	8	48,0	906	37,7	31,2	29,5	27,8	26,2	24,5	22,9	21,2	17,9	14,5	12,0	10,1	8,6	7,4	6,4	5,7
	*10	57,1	1079	44,8	37,1	35,2	33,2	31,2	29,2	27,3	25,3	21,4	17,3	14,8	12,0	10,2	8,8	7,7	6,7
71/2	6	54,9	2068	43,1	41,2	39,9	38,5	37,2	35,8	34,5	33,2	30,5	27,8	25,1	22,5	19,6	16,9	14,7	12,9
. / 4	•8	67,5	2521	53,0	50,6	48,9	47,3	45,6	43,9	42,3	40,6	37,3	34,0	30,7	27,1	23,9	20,6	17,9	15,8
	10	80,2	2982	63,0	60,1	58,1	56,1	54,1	52,8	50,2	48,3	44,3	40,3	36,4	32,5	28,2	24,8	21,2	18,6
	•12	92,8	3452	72,8	69,5	67,3	65,0	62,6	60,4	58,1	55,9	51,2	46,7	42,1	37,6	32,7	28,2	24,5	21,6
10	8	88,1	5511	69,2	70,9	69,2	67,6	65,9	64,3	62,6	61,0	57,6	54,3	50,9	47,6	44,3	40,9	37,5	34,2
	•10	104	6488	81,6	83,7	81,7	79,8	77,8	75,8	73,8	71,9	67,9	64,0	60,0	56,1	52,1	48,2	44,2	40,2
	12	120	7478	94,2	96,6	94,8	92,0	89,8	87,5	85,2	82,9	78,4	73,8	69,2	64,7	60,1	55,6	51,0	46,4
	*14	137	8480	107,5	110,1	107,5	104,9	102,8	99,7	97,1	94,5	89,3	84,1	78,9	73,7	68,4	63,2	58,0	52,7
121/	10	129	12161	101,3	108,5	106,4	104,5	102,4	100,5	98,4	96,5	92,5	88,5	84,5	80,5	76,5	72,5	68,6	64,0
- / 1	*12	149	13966	117,0	125,2	122,9	120,5	118,3	115,9	113,7	111,3	106,7	102,1	97,4	92,s	88,8	83,6	79,0	74,0
	14	169	15788	132,7	142,0	139,8	136,7	134,0	131,5	128,8	126,2	121,0	115,8	110,5	105,3	100,0	94,8	89,6	84,3
	•16	189	17627	148,4	158,8	155,7	152,2	149,9	147,0	144,0	141,2	135,1	129,3	123,4	117,6	111,7	105,8	100,0	94,1
15	12	179	23637	140,5	154,7	152,3	150,0	147,7	145,3	143,0	140,7	136,0	131,4	126,7	122,1	117,4	112,6	107,9	103,3
-0	•14	202	26648	158,6	174,5	171,9	169,3	166,7	164,0	161,4	158,8	153,5	148,3	143,0	137,8	132,5	127,1	121,8	116,6
	•16	230	30451	180,6	199,0	196,0	193,0	190,0	187,0	184,0	180,s	174,8	168,s	162,8	156,9	150,9	144,9	138,9	132,9
	18	249	32738	195,5	215,1	211,9	208,7	205,4	202,2	199,0	195,7	189,2	182,5	176,0	169,6	163,1	156,6	150,1	143,7
	*20	272		213,5															

merkung: Die mit einem Stern versehenen Wanddicken sind nicht norm



3. Säulen aus 4 Quadranteisen und 4 Flacheisen.

Hierzu Zeichnung Seite 30,

Nr.	Wand-		eisen			Ge- wicht		Tra	gfāhis	keit d	er Sä	ulen i	n Tor	nen l	ei eir	er Lä	inge i	Met	ern vo	n:	
2	dicke & mm	b mm	õ,	F em s	J cm '	pro Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5.5	6,0	6,5	7.0	7,5	8,0
5	4	60	6			34,7				27,0	25,7	24,4	23,1	20,4	17,s	15,0	12,6	10,7	9,3	8,1	7,
	*6	60	7	55,7	1406	43,7	38,8	37,1	35,4	33,8	32,1	30,5	28,8	25,5	22,1	18,6	15,6	13,3	11,5	10,0	8
	8	60	8	67,2	1690	52,8	46,8	44,8	42,7	40,2	38,7	36,7	34,7	30,6	26,6	22,3	18,8	16,0	13,8	12,0	10
	*10	60	9	78,7	1984	61,5	54,8	52,4	50,1	47,8	45.4	43,0	40,7	36,0	31,2	26,2	22,0	18,8	16,2	14,1	12,
71/2	6	70	8	77,3	3718	60,7	60,2	58,5	56,9	55,2	53,5	51,9	50,2	46,8	43,5	40,1	36,8	33,5	30,1	26,4	23
12	•8	70	9	92,7	4425		72,1			66,1										31,5	27,
	10	70	10	108,2	5151	84,9	84,2	81,8	79.4	77,0	74.6	72,4	70,0	65,4	60,6	55,9	51,2	46,5	41,8	36,6	32
	*12	70	11	123,6	5898	97,0	96.2	93.4	90.8	88,1	85.4	82.7	80,1	74.7	69,8	63.9	58,6	53,3	47,8	41,9	36



3. Säulen aus 4 Quadranteisen und 4 Flacheisen.

Hierzu Zeichnung Seite 30.

	Wand		elsen	1	Tritz- heits- mo-	wicht.		Tra	gfähl	keit é	ler Sä	ulen i	in To	nnen	bei ei	ner Li	inge i	n Met	ern v	on:	
Nr.	dicke 8 mm	b	Dicke å ₁ mm		J cm *		2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
10	8	80					99,1														
	*10	80	11	139,2	10829	109,3	114,8	112,6	110,1	107,7	105,4	103,0	100,6	95,9	91,2	86,4	81,7	77,0	72,2	67,5	62,
	12	80	12	158,4	12324	124,8	130,7	128,0	125,8	122,6	119,9	117,2	114,5	109,1	103, к	98,4	93,0	87,6	82,2	78,8	71,
	°14	80	13	178,6	13853	140,2	147,8	144,3	141,3	138,2	135,2	132,3	129,1	123,1	116,8	110,7	104,7	98,6	92,5	86,4	80,
21/.	10	90	12	172,9	19905	135,2	147,2	145,0	142,6	140,2	137,8	135,s	132,9	128,1	123,3	118,5	113,7	108,s	104,0	99,2	94,
	*12	90	13	195,8	22539	153,7	167,4	164,7	161,9	159,2	156,4	153,7	151,0	145,5	140,0	134,5	129,0	123,7	118,3	112,8	107,
	14	90	14	219,4	25220	172,2	187,6	184,5	181,4	178,4	175,8	172,2	169,2	163,0	156,9	150,7	144,6	138,4	132,3	126,2	120,
	*16	90	15	243,0	27949	190,8	207,н	204,4	201,0	197,6	194,2	190,8	187,4	180,5	173,7	166,9	160,1	153,8	146,8	139,7	132,
15	12	100	14	235,0	87650	184,5	205,6	203,s	200,5	197,6	194,8	192,0	189,2	183,8	178,1	172,5	167,1	161,4	155,8	150,4	144,
	*14	100	15	262,6	41968	205,7	229,3	226,6	223,5	220,3	217,2	214,1	210,9	204,9	198,6	192,3	186,8	180,0	173,7	167,7	161,
	*16	100	16	294,0	47188	230,8	257,3	254,8	250,8	247,2	243,7	240,2	237,0	229,0	222,9	216,1	209,0	202,0	195,2	188,2	181,
1.4	18	100	17	317,0	50794	248,8	277,4	274,2	270,4	266,€	262,8	259,0	255,2	247,9	240,8	232,7	225,4	217,8	210,2	202,9	195,
	*20	100	18	344,0	55307	270.0	301.0	997.6	293.4	289.4	285.9	281.4	277.s	269.0	260 a	252.a	244.6	236.8	228.4	220.9	211.



4. Säulen aus 2 [-Eisen. Hierzu Zeichnung Seite 31.

Nor- mal- rofil	Ab- stand	Quer- schnitt	Trag- heits- mo- ment	Ge- wicht		Tra	gfāhig	keit d	ler Sä	ulen	n To	nnen	bei ein	ner Li	inge i	n Met	ern v	on:	
Nr.	s mm	F cm ⁹	J cm *	Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
31/2	0	18,06	64,6	14,2	4,1	3,4	2,9	2,4	2,1	1,8	1,8	1,3	1,0	0,9	0,7	0,6	0,5	0,5	0,
	6	"	81,6	"	5,2	4,8	3,6	3,1	2,7	2,3	2,0	1,6	1,3	1,1	0,9	0,8	0,7	0,6	0,
	8	"	88,0	33	5,6	4,7	3,9	3,3	2,9	2,5	2,2	1,7	1,4	1,2	1,0	0,8	0,2	0,6	0,
	10	**	94,8	"	6,1	5,0	4,2	3,6	3,1	2,7	2,4	1,9	1,5	1,3	1,1	0,9	0,8	0,7	0
8	0	22,0	85,1	17,9	5,4	4,5	3,8	3,2	2,8	2,4	2,1	1,7	1,4	1,1	0,9	0,8	0,7	0,6	0
	6	"	106	"	6,6	5,6	4,7	4,0	3,5	3,0	2,2	2,1	1,7	1,4	1,2	1,0	0,9	0,8	0
	8	"	114	"	7,3	6,0	5,1	4,8	3,7	3,2	2,9	2,3	1,8	1,5	1,3	1,1	0,9	0,8	0
	10	"	122	"	7,8	6,5	5,4	4,6	4,0	3,5	3,1	2,4	2,0	1,6	1,4	1,2	1,0	0,9	0
10	0	27,0	123	21,2	7,9	6,5	5,5	4,7	4,0	3,5	3,1	2,4	2,0	1,6	1,4	1,2	1,0	0,9	0
	6	,,	151	"	9,7	8,0	6,7	5,7	4,9	4,3	3,8	3,0	2,4	2,0	1,7	1,1	1,2	1,1	0
	8	- 79	161	**	10,3	8,5	7,2	6,1	5,3	4,6	4,0	3,2	2,6	2,1	1,8	1,5	1,3	1,1	1
	10	"	172	"	10,8	9,1	7,6	6,5	5,6	4,9	4,3	3,4	2,8	2,3	1,9	1,6	1,4	1,2	1
12	0	34,0	173	26,7	11,1	9,2	7,7	6,6	5,6	4,9	4,3	3,4	2,8	2,3	1,9	1,6	1,4	1,2	1
	6	,,	209	"	13,8	11,1	9,3	7,9	6,8	5,9	5,8	4,1	3,8	2,8	2,3	2,0	1,7	1,3	1
	8	"	222	**	13,9	11,7	9,9	8,4	7,2	6,3	5,6	4,4	3,6	2,9	2,5	2,1	1,8	1,6	1
	10	"	236	"	14,5	12,5	10,5	8,9	7,7	6,7	5,9	4,7	3,8	3,1	2,6	2,2	1,9	1,7	1
14	0	40,8	250	32,0	15,9	13,2	11,1	9,5	8,2	7,1	6,3	4,9	4,0	3,3	2,8	2,4	2,0	1,8	1
	8	19	314	- 21	18,5	16,3	14,0	11,9	10,3	8,9	7,9	6,9	5,0	4,2	3,5	3,0	2,6	2,2	2
	10	- 17	332	"	19,1	17,0	14,8	12,6	10,8	9,4	8,3	6,6	5,8	4,4	3,7	3,1	2,7	2,4	2
	12	"	351	"	19,7	17,6	15,6	13,3	11,5	10,0	8,8	6,9	5,6	4,6	3,9	3,3	2,9	2,5	1
16	. 0	48,0	333	37,7	20,4	17.7	14.8	12.6	10,9	9,5	8.3	. 6.6	5,3	4.4	3,7	3,2	2,7	2,4	5
	8		411	,,	23.2	20,7	18,3	15,6	13,4	11,2	10,3	8,1	6,6	5,4	4,6	3,9	3,4	2,9	5
	10	22	433	,,	23,8	21,4	19,0	16,4	14,1	12,3	10,8	8,6	6,9	5,7	4,6	4,1	3,5	3,1	5
1	12	.,	456	**	24,4	22,0	19,7	17,3	14,9	13,0	11,4	9,0	7,3	6,0	5,1	4,3	3,7	3,2	. 5
18	0	56,0	434	44,0	25,5	22,5	19,3	16,4	14,2	12,3	10,9	8,6	6,9	5,7	4,8	4,1	3,5	3,1	. :
	8	"	529	**	28,3	25,6	22,9	20,0	17,3	15,0	13,2	10,4	8,5	7,0	5,9	5,0	4,3	3,6	
	10	,,,	556	- 29	29,1	26,4	23,7	21,1	18,2	15,8	13,9	11,0	8,9	7,4	6,2	5,3	4,5	4,0	! 8
	12	"	584	"	29,7	27,1	24,5	21,9	19,1	16,6	14,6	11,5	9,3	7,7	6,5	5,5	4,8	4,2	1 2
20	0	64,4	556	50,6	31,2	27,9	24,7	21,1	18,2	15,8	13,9	11,0	8,9	7,4	6,2	5,3	4,5	4,0	. :
	8	99	670	- 22	34,2	31,2	28,2	25,2	21,9	19,1	16,8	13,2	10,7	8,9	7,4	6,3	5,5	4,8	
	10	.,	702	.,,	34,8	31,9	29,0	26,0	22,9	20,0	17,6	13,9	11,2	9,3	7,6	6,6	5,7	5,0	, 4
	12	- **	735	23	35,5	32,7	29,8	26,9	24,1	20,9	18,4	14,5	11,6	9,7	8,2	7,0	6,0	5,2	4
	14	19	769	39	36,1	33,4	30,6	27,8	25,0	21,9	19,2	15,2	12,3	10,2	8,5	7,3	6, 3	5 5	. 1
22	0	74,8	737	58,7	38,7	35,2	31,6	28,0	24,1	21,0	18,4	14,6	11,8	9,7	8,2	7,0	6,0	5,8	4
	8	**	877	,,	41,6	38,4	35,1	31,8	28,5	24,9	21,9	17,3	14,0	11,6	9 7	8,3	7,2	6,2	- 3
	10	,	915	- 22	42,3	39,2	36,0	32,8	29,5	26,0	22,9	18,1	14,6	12,1	10,2	8,7	7,5	6,5	- 2
	12	. ,,	956	",	43,1	39,9	36,8	33,7	30,5	27,5	23,9	18,9	15,3	12,6	10,6	9,1	7,8	6,8	(
	14	- 29	997		43,7	40,6	37,5	34,5	31,4	28,3	24,9	19,7	16,0	13,2	11,1	9,4	8,1	7,1	



4. Säulen aus 2 [-Eisen.

Nor- mal- profil	Ab- stand	Quer- schnitt F	Trag- heits- mo- ment	Ge- wicht pro Meter	0.5			gkeit											
Nr.	mm	cm *	em 4	kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4.5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
24	0	84,6	917	66,4	45,6	41,7	37,9	34,0	29,9	26,1	22,9	18,1	14,7	12,1	10,2	8,7	7,5	6,6	5,
	8	,,	1081	,,	48,6	45,1	41,5	38,0	34,4	30,7	27,0	21,4	17,3	14,3	12,0	10,2	8,8	7,7	6,1
	10	.,	1127	,,	49,4	45,9	42,5	39,0	35,5	32,1	28,2	22,3	18,0	14,9	12,5	10,7	9,2	8,0	7,
	12	,	1174	,,	50,2	46,8	43,5	39,9	36,5	33,2	29,4	23,2	18,8	15,5	13,0	11,1	9,6	8,3	7,:
	14		1222	"	50,8	47,5	44,1	40,8	37,4	34,1	30,6	24,1	19,6	16,2	13,6	11,6	10,0	8,7	7,6
26	0	96,6	1172	75,8	54,5	50,3	46,2	42,0	37,9	33,5	29,1	23,2	18,8	15,5	13,0	11,1	9,6	8,3	7,5
	10	, ,,	1424		58,3	54,6	50,8	47,0	43,3	39,5	35,7	28,1	22,8	18,8	15,8	13,5	11,6	10,1	8,9
	12	,,	1480	**	59,0	55,4	51,7	47,9	44,2	40,6	36,8	29,2	23,7	19,6	16,4	14,0	12,1	10,5	9,3
	14		1539	.,	59,8	56,1	52,6	48,9	45,3	41,6	38,0	30,4	24,6	20, 4	17,1	14,6	12,6	10,9	9,6
	16		1599		60,5	57,0	53,4.	49,8	46,3	42,7	39,1	31,6	25,6	21,1	17,8	15,1	13,1	11,4	10,0
	18		1661	,,	61,2	57,7	54,2	50,7	47,2	43,8	40,3	32,8	26,6	22,0	18,5	15,7	13,6	11,8	10,4
28	0	106,6	1480	83,7	63,2	58,9	54,6	50,8	46,1	41,8	37,0	29,2	23,7	19,6	16,4	14,0	12,1	10,5	9,8
	10	,,	1777	,,	66,8	63,0	59,1	55,1	51,2	47,3	43,4	35,1	28,4	23,5	19,7	16,8	14,5	12,6	11,1
	12	,,	1842	"	67,6	63,7	59,9	56,1	52,2	48,4	44,6	36,4	29,5	24,4	20,5	17,4	15,0	13,1	11,5
	14		1910	,,	68,2	64,5	60,7	56,9	53,2	49,4	45,6	37,7	30,6	25,8	21,2	18,1	15,6	13,6	11,9
- 1	16	,,	1980	,,	69,0	65,2	61,5	57,9	54,2	50,4	46,7	39,3	31,7	26,2	22,0	18,7	16,2	14,1	12,4
	18		2052	"	69,6	66,0	62,4	58,7	55,1	51,4	47,в	40,5	32,s	27,1	22,8	19,4	16,8	14,8	12,8
30	0	117,6	1847	92,8	72,4	68,0	63,5	59,2	54,7	50,2	45,7	36,5	29,6	24,4	20,5	17,5	15,1	13,1	11,5
	10	+1	2194		76,2	72,1	68,0	64,0	59,9	55,7	51,6	43,5	35,1	29,0	24,4	20,6	17,9	15,6	13,7
	12		2271	,,	76,8	72,8	68,8	64,8	60,8	56,7	52,7	44,7	36,3	30,0	25,2	21,5	18,5	16,1	14,2
	14	91	2349	,,	77,5	73,6	69,s	65,7	61,7	57,9	53,9	46,0	37,6	31,1	26,1	22,2	19,2	16,7	14,7
	16	"	2431	.,	78,2	74,3	70,4	66,6	62,7	58,8	55,0	47,8	38,9	32,1	27,0	23,0	19,8	17,3	15,2
	18	- 21	2514	,,	78,8	75,0	71,1	67,4	63,5	59,7	56,0	48,3	40,2	33,2	27,9	23,8	20,5	17,9	15,7
		- 1																	

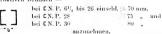


5. Säulen aus 2 [-Eisen mit $J_x=J_y*$)

Hierzu Zeichnung Seite 31.

Nor- mal- profil	Ab- stand	Quer- schnitt	Trag- heits- mo- ment	Ge- wicht		Tra	gfāhi	gkeit (ler Si	iulen	in To	nnen	bei ei	ner L	änge	in Me	tern v	on:	
Nr.	а	F	J	Meter	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4.0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
-	mm	cm ³	em 4	kg						_		_							-
61/2	15,4	18,06	115	14,2	7,2	6,1	5,1	4,4	3,8	3,3	2,9	2,8	1,8	1,5	1,a	1,1	0,9	0,8	0,7
8	27,1	22,0	212	17,3	11,2	10,2	9,1	8,1	6,9	6,0	5,3	4,2	3,4	2,6	2,4	2,0	1,7	1,5	1,3
10	41,4	27,0	412	21,2	16,5	15,5	14,4	13,4	12,4	11,3	10, s	8,1	6,6	5,4	4,6	3,9	3,4	2,9	2,6
12	54,9	34,0	728	26,7	22,8	21,7	20,6	19,5	18,4	17,3	16,2	14,0	11,6	9,6	8,1	6,9	5,9	5,2	4,6
14	68,1	40,8	1210	32,0	29,4	28,2	27,1	26,0	24,9	23,7	22,6	20,4	18,3	. 15,9	13,4	11,5	9,9	8,6	7,6
16	81,5	48,0	1850	37,7	36,1	35,0	33,8	32,7	31,5	30,4	29,2	26,9	24,6	22,3	19,9	17,6	15, 1	13,2	11,6
18	94,7	56,0	2708	44,0	43,6	42,4	41,2	40,0	38,8	37,6	36,4	34,0	31,5	29,1	26,7	24,3	21,9	19,3	16,9
20	107,s	64,4	3822	50,6	51,5	50,3	49,0	47,8	46,5	45,3	44,0	41,5	39,0	36,5	33,9	31,5	29,0	26,5	24,0
22	120,5	74,8	5380	58,7	61,2	59,8	58,6	57,2	55,9	54,6	53,3	50,6	47,9	45,3	42,6	40,0	37,4	34,7	32,1
24	133,4	84,6	7196	66,4	70,4	69,0	67,7	66,3	64,9	63,5	62,2	59,4	56,7	53,9	51,2	48,4	45,6	42,9	40,1
26	146,0	96,6	9646	75,8	81,6	80,8	78,7	77,s	75,8	74,4	72,9	70,0	67,1	64,2	61,8	58,4	55,5	52,6	49,7
28	159,4	106,6	12552	83,7	91,4	89,9	88,4	86,9	85,4	84,0	82,5	79,5	76,6	73,7	70,7	67,8	64,8	61,8	58,9
30	172,3	117,6	$1605 \ 2$	92,3	102,0	100,4	98,9	97,4	95,B	94,3	92,9	89,8	86,8	83,7	80,8	77,7	74,7	71,7	68,7

⁾ Die Säulen haben dieselbe Tragfähigkeit, wenn die C-Eisen wie nebenstehend angeordnet werden; der Abstand b ist dann — aus konstruktiven Gründen —





6. Säulen aus 3 [-Eisen.

Hierzu Zeichnung Seite 31.

Bemerkung: Das Trägheitsmoment bezogen auf die Achse yy ist stets das kleinere; der gegenseitige Abstand der drei C-Eisen ist daher beliebig.

Nor- mal- profil	Quer- schnitt	Trag- heits- mo- ment	Ge- wicht			Tragfi	ihigkei	t der	Säulen	in To	nnen l	ei ein	er Län	ge in	Metern	von:		
Nr.	F cm ⁹	J cm ⁴	pro Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
61	27,09			10,8	9,1	7,7	6,5	5,8	4,9	4,3	3,4	2,8	2,3	1,9	1,6	1,4	1,8	1,1
8	33,0	318	25,9	16,9	15,3	13,7	12,1	10,4	9,0	8,0	6,3	5,1	4,2	3,5	3,0	2,6	2,3	2,0
10	40,5	618	31,8	24,7	23,2	21,7	20,1	18,5	17,0	15,4	12,2	9,9	8,2	6,9	5,9	5,0	4,4	3,9
12	51,0	1092	40,0	34,2	32,6	30,9	29,8	27,6	26,0	24,3	21,0	17,5	14,4	12,1	10,3	8,9	7,8	6,8
14	61,2	1815	48,0	44,1	42,4	40,7	39,0	37,8	35,6	34,0	30,6	27,2	23,8	20,2	17,2	14,8	12,9	11,3
16	72,0	2775	56,5	54,2	52,5	50,s	49,0	47,8	45,6	43,8	40,8	36,9	33,4	29,9	26,4	22,7	19,7	17,3
18	84,0	4062	65,9	65,4	63,7	61,8	60,0	58,2	56,4	54,8	51,0	47,3	43,7	40,1	36,5	32,s	28,9	25,4
20	96,s	5733	75,8	77,8	75,4	73,5	71,7	69,7	67,9	66,0	62,2	58,4	54,7	50,9	47,2	43,5	39,7	35,9
22	112,2	8070	88,1	91,8	89,8	87,9	85,8	83,8	81,9	79,9	76,0	71,9	68,0	64.0	60,0	56.1	52,1	48,1
24	126,9	10794	99,8	105,6	103,6	101,5	99,5	97,3	95,3	93,2	89,1	85,0	80,8	76,8	72,6	68,4	64,3	60,2
26	144,9	14469	113,7	122,4	120,3	118,1	115,9	113,7	111,8	109,4	105,1	100,7	96,4	92,0	87,7	83,3	79,0	74,€
28	159,9	18828	125,5				130,8							106,0	101,7	97,2	92,7	88,4
30	176,4	24078	138,5	152,9	150,6	148,4	146,1	143,8	141,5	139,4	134,8	130,2	125,6	121,8	116,6	112,0	107,6	103,0



7. Säulen aus 2 [-Eisen und 2 Universal- oder Flacheisen. $J_x = J_y$.

Hierzu Zeichnung Seite 32

Nor- mal- profil	Ab- stand	Flach	Uni-	nitt F	Trag- heits- mo- ment	Ge- wicht pro		Tra	gfāhi	keit	ler Si	iulen	in To	nnen	bei ei	ner L	inge i	n Met	ern v	on:	
Nr.	a*) mm	Breite mm		cm ⁹	J em4	Meter kg	2,5	2,75	3.0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
6 <u>1</u>	6,6 4,2	65	8 10	28,5 31,1	152 161	22,4 24,4	9,7 10,3	8,0 8,5	6,8 7,2	5,8 6,1	5,0 5,8	4,a 4,s	3,8 4,0	3,0	2,4	2,0 2,1	1,7 1,8	1,4	1,2	1,1	1,
8	18,1 15,8	80	8 10	34,8 38,0	280 297	27,s 29,s	16,2 17,5	14,4 15,4	12,4	10,6 11,2	9,1 9,7	8,0 8,4	7,0 7,4	5,5 5,9	4,5 4,8	3,7	3,1	2,7 2,8	2,8	2,0 2,1	1,
10	32,0	100	8	43,0	545	33,s	24,7	22,9	21,0	19,2	17,4	15,5	13,6	10,8	8,7	7,2	6,1	5,2	4,4	3,9	3,
"	29,7	99	10 12	47,0 51,0	579 612	36,9 40,0	26,7 28,6	24,7	22,7	20,7 22,0	18,6 19,8	16,5	14,5 15,3	11,4 12,1	9,3 9,8	7,7 8,1	6,4	5,5	5,0	4,1	3,
12	45,0	120	8	53,2	958	41,8	34,1	32,2	30,8	28,5	26,8	24,7	22,8	18,9	15,3	12,7	10,6	9,1	7,8	6,8	6
**	42,6	99	10	58,0	1016	45,5	36,9	34,9	32,8	30,7	28,6	26,6	24,5	20,1	16,3	13,4	11,8	9,6	8,3	7,2	6
**	40,2 37,8	**	12 14	62,8		49,8	39,7	37,5	35,2	32,9	30,6	28,4	26,1	21,2	17,2	14,2	11,9	10,8	9,8	7,6 S,0	7
"	35,4	**	16		1189	56.8	45,2	42,5	39,9	37,2	34,5	31,8	29,1	23,5	19,0	15,7	13,2	11,3	9,2	8,5	7
14	57,8	140	8		1576	49,6	43,9	42,0	40,1	38,2	36,3	34,4	32,5	28,7	24,9	20,8	17,5	14,9	12,9	11,2	9
,,	55,3	**	10	68,8		54,0	47,5	45,4	43,8	41,2	39,1	37,0	34,9	30,7	26,5	22.0	18,5	15,6	13,6	11,9	10
19	52,9	**	12	74,4		58,4	51,1	48,6	46,5	44,2	41,9	39,6	37,8	32,7	28,1	23,3	19,5	16,7	14,4	12,5	11
**	50,4	**	14	80,0		62,8	54,7	52,2	49,7	47,2	44,7	42,2	39,7	34,7	29,7	24,5	20,6	17,5	15,1	13,2	11
29	48,0	**.	18	85,6 91,2		71,6	58,2	55,5	52,8 56,0	50,1	47.4 50.2	44,7	42,0	36,6	31,1	25,7	21,6	18,4	15,9	13,8	12
,,	43,1	"	20		2125	76,0	65,4	62,3	59,8	56,1	53,0	49,9	46,8	40,6	34,0	28,1	23,6	20,1	17,3	15,1	13
16	70,6	160	8	73,6		57,8	53,9	52,0	50,0	48,1	46,2	44,2	42,3	38,4	34,6	30,7	26,6	22,7	19,6	17,0	15
**	68,1	"	10	80,0		62,9	58,3	56,2	54,0	51,9	49,8	47,8	45,5	41,2	37,0	32,7	28,1	24,0	20,7	18,0	15
*1	65,6	**	12 14	86,4 92,8		67,8 72.8	62,7	64,5	58,0	55,7	53,3	51,0	48,7 51.8	44,0	39,3	34,7	29,7	25,3	21,8	19,0	16
"	60,6	09	16	99,2		77,9	71,4	68,7	62,0	63.2	60,5	57.7	55.0	46,8	44,1	38,6	32,7	27,9	24,0	20,0	18
"	58,1	"	18	105.6	3079	82,9	75,7	72,8	69.9	66,9	64,0	61.1	58.1	52,3	46.4	40,5	34.2	29.2	25.1	21,9	19
,,	55,7	"		112,0		87,9	80,1		73,8	70,7	67,6	64,4	61,3	55,0	48,8	42,5	35,7	30,4	26,2	22,9	20
18	83,3	180	8		3486	66,8	64,5	62,5	60,6	58,6	56,6	54,6	52,6	48,7	44,7	40,7	36,s	32,8	28,5	24,8	21
**	80,7	*1	10		3680	72,2	69,7	67,5	65,8	63,2	61,0	58,8	56,6	52,2	47,9	43,5	39,1	34,8	30,0	26,2	23
**	78,1 75,6	"	12		3874	77,9	74,9	72,5	70,1	67,8	65,4	63,0	60,6	55,8	51,1	46,3	41,6	36,8	31,6	27,5	24
**	73,1	"	16	106,4	4263	83,5	85,2	82,5	79,7	72,3	69,7 74,1	67,1 71,3	68,6	59,4 63,0	54,2	49,1 51.9	43,9	38,5	33,2	28,9	26
"	70.8	".	18		4458	94,8	90,3	87,4	84,1	81.4	78,4	75.4	72.4	66,5	60,3	54.5	48,6	42,2	36,4	31.7	27
**	68,1	l "		128,0			95,5	92.3	89.2	86,0	82,8	79,6	76.4	70,0	63,7	57,3	50,9	44,0	38,0	33,1	25



7. Säulen aus 2 [-Eisen und 2 Universal- oder Flacheisen.

Nor- mal-	Ab- stand	Que Flach oder	ersch eisen	nitt	Trag- heits- mo-	Ge- wicht		Tra	gfāhig	keit d	ler Sā	ulen	in To	nen l	ei eiı	ier Lä	nge i	n Met	ern v	on:	
Nr.	a*) mm	versal Breite mm	Dicke	F cm ²	J cm4	Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
20	95,9	200	8	96,4	4889	75,7	75,6	73,8	71,5	69,5	67,5	65,5	63,4	59,4	55,8	51,2	47,2	43,1	39,1	34,8	30,
**	93,2	**	10	104,4	5155	82,0	81,8	79,4	77,1	74,9	72,7	70,5	68,2	63,8	59,3	54,9	50,4	46,0	41,5	36,7	32,
**	90,6	***	12	112,4		88,2	87,6	85,2	82,7	80,s	77,9	75,4		68,2		\$58,5	53,6	48,8	43,9	38,8	33,
20	88,0	11	14	120,4			93,5	90,9	88,3		83,0	80,4		72,5		62,0	56,7	51,4	46,2	40,5	35,
99	85,4	,,	16	128,4		100,8		96,6	93,8	91,0	88,2	85,8		76,9	71,2		59,9	54,2	48,6	42,8	37,
**	82,9	10	18	136,4			105,4				93,2	90, s		81,2	75,1		63,0	56,9	50,6	44,2	38,
**	80,4	79	20	144,4	6489	113,4	111,8	108,1	104,2	101,7	98,4	95,2	92,0	85,5	79,0	72,6	66,1	59,8	53,2	46,1	40,
22	108,2	220	8	110,0	6800			86,4				78,0	75,9	71,7	67,5	63,3	59,1	54,9	50,7	46,5	42,
79	105,4	20	10	118,8				92,9		88,4		83,8		76,9					53,9	49,2	44,
**	102,7	**	12	127,6			102,0			94,5		89,5		82,0					57,1	52,1	47,
**	100,0	**	14	136,4			108,8							87,2	81,8	76,4	71,0	65,6	60,2	54,8	49,
**	97,4	**	16	145,2			115,5												63,4	57,8	51,
**	94,8	20	18	154,0			122,8										78,9	72,7	66,5	60, s	53,
99	92,3	**	20	162,8	8929	127,8	129,0	125,7	122,4	119,1	115,6	112,6	109,3	102,7	96,1	89,5	82,9	76,8	69,7	63,1	55,
24	120,7	240	8		9039															57,8	
	117,6	**	10	132,8			108,4									80,2	75,5	70,8	66,1	61,4	56,
	115,1	29	12		9961														70,1	65,0	
**	112,8	99	14		10422														74,1	68,8	63,
**	109,7	**	16		10882													83,9	78,0	72,1	
	107,0	**	18		11343															75,6	69,1
29	104,4	99	20	180,8	11804	141,8	146,2	142,8	139,5	136,1	132,8	129,4	126,1	119,8	112,8	105,9	99,2	92,5	85,8	79,1	72,

*) Der Abstand a kann auch größer angenommen werden, ohne daß die Tragfähigkeit der Säulen sich vermindert.

8. Säulen aus 2 oder 3 [-Eisen y Saulenquerschnitt mit 2 t-Eisen. Tragfähigkeit der Säulen bezogen auf die Biegungsebene xx y y Hierau Zeichnung

Bemerkung: Bei allen aus 2 oder 3 C-Eisen und 2 Universaleisen gebildeten Querschnitten ist der Überstand des der Säulen mit 3 C-Eisen, bezogen auf die Biegungsebene yy (Trägheitsmoment bezogen auf die Achse x x), ist die Lage

	Norma		uerschn Univ			Trag-	Trig- heits-	Ge- wicht	Tragfi	higkei	t der Si	ulen ir	Tonne	n bei e	iner L	inge in	Meter	n von
Nr.	C-E	isen	Eis	een nee	F	heita- moment	for	pro	2.	5	2.	75	1 3	.0	3.	25	1 8	,5
	An- zahl	Num- mer	Breite b mm	Dicke 3 mm	czn*	cm4	cm.	Meter kg	==	H		H	===	H		H	==	H
10	2	10	150	8	51,0	1113	849	40,0	34,4	32,0	32,7	30,1	31,1	28,3	29,4	26,4	27,8	24,5
15	**	"	11	10 12	57,0 63,0	1322 1545	961 1074	44,7 49,5	39,0 43,6	35,9 39,8	37,2 41,7	33,9 37,5	35,5 39,6	31,7 35,2	33,6 37,9	29,7 32,9	31,9 36,0	30,
10	2	10	200	8	59,0	1347	2114	46,2	40,2	44,0	38,4	42,5	36.5	40,9	34,6	39,5	32,6	38,0
20	"	"	**	10 12	67,0 75,0	1625 1923	2380 2647	52,6 58,9	46,2 52,4	49,8	44,2 50,2	48,1 53,8	42,1 47,9	46,4	40,1	44,8 50,0	38,1 43,5	48,1
10	2	10	250	. 8	67,0	1581	4116	52,8	46,0	53,9	43.9	52,6	41,9	51,3	39,8	50,9	37,7	48,1
$\overline{25}$		"		10 12	77,0 87,0	1929 2301	4637 5157	68,3	53,6 61,2	61,8 69,6	51,8 58,6	60,2	49,0 56,1	58,8	46,7 53.6	57,8 64,6	44,4 51,0	55,7
10	2	10	300	8	75.0	1814	6955	58,9	51,3	62,9	49.5	61,6	47,2	60,6	44,9	59,5	42.8	58,1
30	,,	"		10 12	87,0 99,0	2232 2679	7855 8755	68,s 77,7	60,8 70,0	72,8 82,7	58,8 67 1	71,4	55,7 64.8	70,1	53,1 61,4	68,7 78.0	50,5	67,5
10	2	10	400	8	91.0	2282	15547	71.4	63,8	79.8	60.6	79,1	57.9	78.0	55,1	77,0	52.4	75.9
40		"	"	10 12	107,0	2839 3434	17681 19814	84,0 96,8	75,8 87,5	93,6	72,2 83,9	92,8 106,4	69,0 80,4	91,5	65,9 77,0	90,2	62.s 73.4	89,0
10	3	10	500	8	120,5	2955	28718	94,8	83,4	105,4	79,8	105.4	76,0		72,4	104,7	68,8	103,5
50	"	"		10 12	140,5	3651 4396	32885 37052	110,s 126,o	98,5 113,8	122,9 140,4	94,3 109,1	122,9	90,2	122,9	86, t 99, s	122,0	81,9 95,2	120,5
10	3	10	600	8	136,5	3422	47210	107,8	95,0	119,4	90.9	119,4	86,8	119,4	82,7	119,4	78,8	119,4
60	"	"	"	10 12	160,5	4258 5151	54410 61610	126,0 144,8	113,0 131,2	140,4	108,3	140,4	103,5	140,4	98,8 115,5	140,4	94,2	140,4
12	2	12	150	8	58,0	1712	863	45,5	41,7	35.1	40.1	32.9	38.5	30.7	36,9	28.4	35,3	26,2
15	**	"	"	10 12	64,0 70,0	1998 2300	976 1088	50,2 55.0	46,5 51.9	39,1 43,0	44,a 49,5	36,7 40.8	43,1	34,2	41,3	31,7	39,6 44,0	29,8



7. Säulen aus 2 [-Eisen und 2 Universal- oder Flacheisen.

Nor- mal- profil	Ab-	Qu Flach oder			Trag- heits- mo-	Ge- wicht		Tra	gfābig	keit d	er Sä	ulen i	n Tor	nen t	ei eir	ner Li	inge i	n Me	tern	von:	
Nr.	a*)	versal Breite	Dicke	F	ment J	Moter	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
_	mm	mm	mm	CED I	can ⁴	kg	_	-	_	-					_						_
26	132,9	260	8	138,2	11989	108,5	115,2	113,0	110,s	108,6	106,8	104,1	101,9	97,4	93,0	88,5	84,1	79,6	75,2	70,7	66,1
2.9	130,0	**	10	148,6	12575	116,7	123,6	121,8	118,8	116,4	113,9	111,5	109,1	104,2	99,4	94,6	89,7	84,9	80,0	75.2	70,8
>>	127,1	27	12		13161														84,8	79,6	74,8
>>	124,4	99	14	169,4	13747	133,0	140,4	137,5	134,7	131,9	129,1	126,8	123,4	117,8	112,1	106,5	100,9	95,9	89,6	83,9	78,8
	121,6	**	16	179,8	14333	141,1	148,7	145,7	142,7	139,6	136,6	133,6	130,6	124,5	118,5	112,5	106,4	100,4	94,8		82,8
27	119,0	9.7	18		14919																86,8
**	116,8	99	20	200,6	15505	157,5	165,4	161,9	158,5	155,1	151,7	148,2	144,8	138,0	131,1	124,3	117,4	110,6	103,2	96,9	90,1
28	145,8	280	8	151,4	15479	118,8	128,2	125,9	123,7	121,4	119,8	116,9	114,7	110,2	105,7	101,2	96,7	92,2	87,7	83,8	78,8
27	142,8	**	10	162,6	16211	127,6	137,3	134,9	132,5	130,0	127,6	125,1	122,7	117,8	112,9	108,0	103,1	98,2	93,4	88,5	83,0
27	139,9	**	12	173,s	16942	136,4	146,5	143,9	141,2	138,6	136,0	133,8	130,7	125,4	120,1	114,8	109,5	104,8	99,0	93,7	
27	137,0	,,,	14	185,0	17674	145,8	155,7	152,8	150,0	147,2	144,3	141,5	138,6	132,9	127,8	121,6	115,9	110,2	104,5	98,9	93,8
	134,8	27	16	196,2	18406	154,0	164,8	161,9	158,8	155,7	152,7	149,7	146,8	140,€	134,5	128,4	122,3	116,8	110,2	104,1	98,0
**	131,5	99	18	207,4	19138	162,s	174,0	170,8	167,5	164,3	161,0	157,8	154,6	148,1	141,6	135,1	128,7	122,2	115,7	109,9	102,8
22	128,8	**	20	218,6	19869	171,6	183,1	179,7	176,2	172,8	169,3	165,9	162,5	155,6	148,7	141,8	134,9	128,0	121,2	114,3	107,4
30	158,4	300	8	165,6	19652	130,0	142,0	139,7	137,4	135,1	132,8	130,6	128,3	123,7	119,2	114,6	110,0	105,5	100,9	96,8	91,8
	155,8	22	10	177,6	20552	139,4	152,0	149,5	147,0	144,5	142,1	139,6	137,1	132,1	127,2	122,2	117,3	112,3	107,4	102,4	97,5
	152,8	10		189,6	21452	148,8	161,9	159,3	156,6	153,9	151,2	148,6	145,9	140,5	135,8	129,6	124,5	119,8	113,8	108,5	103,1
**	149,4	**	14		22352																
**	146,6	29		213,6	23252	167,7	161,8	178,7	175,7	172,6	169,5	166,5	163,4	157,2	151,1	145,0	138,8	132,7	126,5	120,4	114,2
22	143,8	22	18	225,6	24152	177,1	191,8	188,5	185,3	182,0	178,7	175,4	172,2	165,6	159,1	152,5	146,0	139,5	132,9	126,4	119,8
**	141,0	**	20	237,6	25052	186,5	201,7	198,2	194,8	191,3	187,8	184,4	180,9	173,9	167,0	160,1	153,1	146,8	139,2	132.8	125,4

^{*)} Der Abstand a kann auch größer angenommen werden, ohne daß die Tragfähigkeit der Säulen sich vermindert,

und 2 Universaleisen.

(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y).

Säulenquerschnitt mit 3 C-Eiser



Seite 32 und 33.

Universaleisens über den Flansch der C-Eisen zu je 5 mm angenommen worden. Für die Berechnung der Tragfähigkeit des mittleren C-Eisens so angenommen, daß die Schwerpunktsachse desselben mit der Achse x x zusammenfällt.

Nr.	3,7	5	4	0	4	.,5	5	,0	5	,5	6	0	6	5	7,	0	7,	5	8	,0
	1		11	H	===	H	II	H	II	H	II	I	1_1	П	11	I	2_0	H	2	H
10 15	26,2 30,1 34,0	22,6 25,8 28,4	24,5 28,3 32,1	20,8 23,4 26,1	24,8	16,8 19,0 21,2	17,8 21,3 24,5	13,6 15,4 17,3	17,5	12,7	12,4 14,7 17,2	10,7	10,5 12,5 14,6		9,1 10,8 12,6	6,9 7,8 8,8	9,4	6,0 6,8 7.8	8,3	5,1 6,0 6,1
$\frac{10}{20}$	30,9 36,0 41,5	36,5 41,3 46,2	29,1 34,0 39,1	35,0 39,7 44,8	29,9	32, s 36, s 40, s	21,7 25,8 30,2	29,1 33,0 36,8	17,8 21,8 25,4	26,2 29,5 32,9		26,8	12,8 15,4 18,2	20,0 22 5 25,1		17,8 19,4 21,6	11,6	15,0 16,9 18,8	10,8	13,4 14,6 16,8
10 25	35,6 42,0 48,5	47,4 54,8 61,2	33,6 39,7 45,9	46,2 52,8 59,4		43,6 49,8 56,0	30,5	41,0 46,8 52,6	25,5	43,9	17.6 21,4 25,6	35,9 40,9 45,8	18,3	33,4 37,9 42,6	15,7	35,0	11,2 13,7 16,4	28,2 32,0 35,8		25,1 29,0 32,4
10 30	40,4 47,9 55,6	57,1 65,9 74,8	38,0 45,4 52,8	56,6 64,6 73,8	40,3	53,8 61,9 70,1	28,9 35,1 41,4	51,8 59,1 66,9	29,5	48,9 56,4 63,8	24,8	46,6 53,6 60,6	21,1	44,s 50,s 57,4	18,2	41,9 46,1 54,3	15,9	45,8	11,3 14,0 16,7	37,3 42,6 47,5
$\frac{10}{40}$	49,7 59,7 70,0	74,9 87,7 100.8	47,0 56,6 66,4	73,8 86,5 99,1	41,5 50,4 59,5	71,7 84,0 96,2	36,0 44,1 52,5	69,6 81,5 93,4	30,2 37,5 45,5	67,6 79,0 90,4	31,5	65,5 76,5 87,5	26,9	63,4 73,9 84,6	23,2	61,3 71,5 81,7			14,8 17,7 21,5	57,1 66,4 75,9
$\frac{10}{50}$	77,8	102,3 119,1 135,9	73,6	101,2 117,7 134,3	65,5	98,8 115,1 131,1	57,8			94,1 109,4 124,9	40,6	91,8 106,8 121,7	34,6	89,4 104,0 118,4	29,8	87,1 101,2 115,4	26,0	84,8 98,5 112,9		82,4 95,7 109,0
10 60		119,3 140,1 160,9	84,9	118,2 138,6 159,4	75,6	116,0 136,1 156,3	66,1	113,8 133,5 153,8	56,8	111,7 131,0 150,2	47,8	109,3 128,2 147,2	40,3	107,2 125,7 144,8	34,8	105,0 123,1 141,1	30,3	102,8 120,5 138,2	26,6	100, e 117, s 135, t
12 15	33,7 37,9 42,1	23,9 26,9 29,7	32,1 36,2 40,a	21,6 24,0 27,0		17,0 19,8 21.5	25,7 29,3 33,0	13,s 15,s 17,4	22,4 25,9 29,3	11,4 12,9 14,4	19,0 22,2 25,7		16,2 18,9 21,8	9,2	14,0 16,3 18,8		12,2 14,2 16,4	6,1 6,9 7,7	12,5	5, 4 6, 1 6, 8



Säulenquerschnitt mit 2 t-Eisen. Tragfähigkeit der Säulen bezogen auf die Biegungsebene x x

Hierzu Zeichnung

Bemerkung: Bei allen aus 2 oder 3 C-Eisen und 2 Universaleisen gebildeten Querschnitten ist der Überstand des der Säulen mit 3 C-Eisen, bezogen auf die Biegungsebene yy (Trägheitsmoment bezogen auf die Achse xx), ist die Lage

Nr.	Norm:	Q alprofit isen	Uerschn Univ Eis Breite	ersal-	F	Trag- heits- moment für	Trag- heits- moment für	Ge- wicht pro	Tragfi	-	t der Si		Tonn		einer L			n von
	An- zahl	Nom- mer	b mm	S mm	cm*	2 Cm⁴	Cm.	Meter kg	I	H	==	H	П			П		H
12 20	2	12	200	8 10 12	66,0 74,0 82,0	2040 2421 2825	2219 2486 2753	51,6 58,1 64,4	47,9 54,2 60,6	48,6 54,5 60,4	46,1 52,3 58,5	46,9 52,6 58,2	44,8 50,3 56,4	45,2 50,7 56,1	42,5 48,4 54,4	43,5 48,8 54,0	40,7 46,5 52,2	41, 46, 51,
12 25	2	12	250	8 10 12	74,0 84,0 94,0	2369 2845 3349	4400 4921 5442	58,1 65,9 73,8	54,0 61,9 69,9	59,8 67,1 75,0	52,0 59,7 67,6	57,6 65,4 73,1	50,1 57,6 65,1	56,4 63,6 71,3	48,1 55,4 62,8	54,9 62,2 69,5	46,2 53,8 60,4	53, 60, 67,
12 30	2	12	300	8 10 12	82,0 94,0 106,0	2697 3268 3873	7507 8407 9307	64,4 73,6 83,2	60,2 69,7 79,2	68,7 78,6 88,5	58,1 67,2 76,5	67,5 77,2 86,8	55,8 64,9 73,9	66,2 75,7 85,1	53,7 62,4 71,2	64,9 74,2 83,4	51,6 60,1 68,6	63, 72, 81,
12 40	2	12	400	8 10 12	98,0 114,0 130,0		16894 19027 21161	76,9 89,5 102,1	72,4 84,9 97,6	85,6 99,8 113,8	69,9 82,1 94,5	85,2 98,8 112,6	67,8 79,2 91,3	84,1 97,6 111,0	64,9 76,5 88,1	82,9 96,2 109,5	62,3 73,6 85,0	81, 94, 107,
12 50	3	12	500	8 10 12	131,0 151,0 171,0	4373 5325 6334	31225 35391 39558	102,8 118,5 134,2	96,8 112,0 128,1	114,6 132,1 149,6	93,0 108,3 123,8	114,6 132,1 149,6	89,6 104,5 119,5	114,6 132,1 149,6	86,2 100,7 115,1	113,6 131,1 148,3	82,8 96,8 111,2	112, 129, 146,
12 60	3	12	600	8 10 12	147,0 171,0 195,0		51212 58412 65612	115,4 134,9 153,1	108,6 127,4 146,4	128,6 149,6 170,6	104,8 123,1 141,8	128,6 149,6 170,6	101,0 118,8 136,9	128,6 149,6 170,6	97,3 114,7 132,2	128,6 149,6 170,6	93,5 110,5 127,5	128, 149, 170,
14 20	2	14	200	8 10 12	72,8 80,8 88,8	2964 3463 3988	2317 2583 2850	57,1 63,4 69,7	55,3 61,9 68,5	53,1 59,0 64,8	53,6 60,0 66,5	51,1 56,8 62,5	51,9° 58,2 64,5	49,2 54,6 60,2	50,2 56,3 62,5	47,2 52,5 57,6	48,5 54,5 60,6	45 50 55
14 25	2	14	250	8 10 12	80,8 90,8 100,8	3403 4027 4683	4659 5180 5701	63,4 71,3 79,1	61,7 69,9 78,1	64,4 72,3 80,2	59,9 67,8 75,9	62,9 70,5 78,2	58,0 65,8 73,7	61,2 68,7 76,2	56,2 63,7 71,5	59,6 66,9 74,2	54,2 61,7 69,2	58 65 72
30	2	14	300	8 10 12	88,8 100,8 112,8	3841 4590 5377	8012 8912 9812	69,7 79,1 88,5	68,1 77,9 87,8	74,8 84,2 94,1	66,1 75,7 85,3	72,9 82,6 92,8	64,0 73,4 82,8	71,6 81,0 90,5	62,1 71,2 80,3	70,2 79,4 88,7	60,0 68,9 77,9	68 77 86
14	2 "	14	400	8 10 12	104,s 120,s 136,s	4718 5717 6766	18147 20281 22414		80,s 93,9 107,o	91,7 105,7 119,7	78,5 91,2 104,0	91,2 104,9 118,5	76,2 88,5 101,1	89,9 103,4 116,8	73,8 86,0 98,2	88,s 102,1 115,3	71,5 83,4 95,2	87 100 113
14 50	3	14	500	8 10 12	141,2 161,2 181,2	6200 7448 8761	33585 37752 41919	126,5	108,6 124,8 141,2	123,6 141,1 158,6	105,3 121,2 137,3	123,6 141,1 158,6	102,2 117,7 133,4	123,6 141,1 158,6	99,0 114,1 129,4	122,7 139,9 157,1	95,7 110,6 125,6	121 138 155
14 60	3	14	600	8 10 12	157,2 181,2 205,2	7077 8575 10150	55001 62201 69401	142,2	121,2 140,8 160,5	137,6 158,6 179,6	117,7 136,8 156,0	137,6 158,6 179,6	114,3 132,8 151,6	137,6 158,6 179,6	110,7 129,0 147,3	137,6 158,6 179,6	107,2 125,0 142,8	137, 158, 179,
16 20	2	16	200	10 12 14	88,0 96,0 104,0	4743 5406 6098	2628 2895 3162	69,1 75,4	69,6 76,3 83,1	63,4 69,3 75,2	67,8 74,4 81,1	61,0 66,6 72,4	66,0 72,8 79,0	58,5 64,0 69,5	64,2 70,6 77,0	56,1 61,4 66,7	62,4 68,6 75,0	53, 58, 63,
16 25	2 **	16	250	10 12 14	98,0 108,0 118,0	5467 6295 7160	5361 5881 6401	84,6	77,8 86,2 94,6	77,6 85,5 93,8	75,9 84,1 92,4	75,7 83,3 91,0	73,9 82,0 90 s	73,7 81,1 88,6	71,9 79,6 87,9	71,6 78,9 86,1	70,0 77,6 85,6	69, 76, 83,
16 30	2	16	300	10 12 14	108,0 120,0 132,0	6190 7184 8222	9318 10218 11118		86,1 96,1 106,8	90,1 99,8 109,6	83,9 93,8 103,8	88,2 97,9 107,6	81,8 91,4 101,2	86 s 96,0 105,s	79,6 89,2 98,7	84,8 94,1 103,4	77,5 86,9 96,2	83, 92, 101,
16 40	2	16	400	10 12 14	128,0 144,0 160,0	7637 8962 10346	21406 23541 2567	100,5 113,0 125,6	102,5 115,9 129,3	112,0 126,0 140,0	100,0 113,2 126,4	111,0 124,7 138,1	97,5 110,4 123,4	109,6 123,0 136,5	95,0 107,7 120,3	108,0 121,4 134,6	92,5 105,0 117,4	106, 119, 132,
16 50	3	16	500	10 12 14	172,0 192,0 212.0	10008 11665 13394		135,0 150,7	137,3 154,0 170,9	150,s 168,e 185,s	134.0	150,5 168,0 185,5	130,5 146,7 163,0	150,5 168,0 185,5	127,1 143,0 159,0	149,1 166,3 183,6	123,8 139,2 155,0	147, 164, 181,
16 60	3	16	600	10 12 14	192,0 216,0 240,0	11455 13443 15518	65871 73073 80273	150,7 169,6	153,s 173,9 193,9	168,0 189,0 210,0	150,0 169,8 189,6	168,0 189,0 210,0	146,8 165,7 185,0	168,0 189,0 210,0	142,5 161,6 180,5	168,0 189,0 210,0	138,6 157,5 176,2	168, 189, 210,
18	2	18	200	10 12 14	96,0 104,0 112,0	6321 7137 7986	2655 2925 3189	75,1 81,6	77,8 84,7 91 6	68,2 71,0 80,0	76,0 82,8 89,8	65,4 71,1 76,8	74,2 80,9 87,6	62,7 68,1 73,7	72,5 78,9 85,6	59,9 65,2 70,6	70,7 77,1 83,6	57, 62, 67,

und 2 Universaleisen.

(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y.)

Säulenquerschnitt mit 3 C-Eisea,



Seite 32 und 33.

Unisersaleisens über den Flansch der C-Eisen zu je 5 mm angenommen worden. Für die Berechnung der Tragfüh des mittleren C-Eisens so angenommen, daß die Schwerpunktsache desselben mit der Achse x x zusammenfällt.

des	mittle	eren t	· Ersen	s so a	ngeno	mmen	. daß	die S	hwerp	unkts	ache c	lesselt	en m	it der	Achse	XXX	usamı	nenfäl	llt.
Nr.	3,7	15	4,	0	Tragi		eit der 5,		en in 5,		n bei		Läng 6		letern 7		7	,5	8
_	II	H	11	H	==	H	2.	I	==	H				H		H	11	H	二
$\frac{12}{20}$	38,9 44,5 50,2	40,1 44,9 49,7	42,6	38,3 43,0 47,6	33,6 38,7 43,9	34,9 39,1 43,4	30,0 34,0 39,7	31,6 35,4 39,1	26,5 30,9 35,5	28,1 31,5 34,9	22,7 27,1 31,9	24,7 27,7 30,6	19,3 22,9 26,7	21,0 23,5 26,1	16,7 19,8 23 1	18,1 20,3 22,5		15,8 17,7 19,6	12,8 15,1 17,7
$\frac{12}{25}$	44,2 51,1 58,1	52,0 58,9 65,7	42,8 49,6 55,7	50,6 57,9 63,9	38,3 44,6 51,0	47,7 53,9 60,2	34,4 40,3 46,2	44,8 50,7 56,5	30,5 36,6 41,5	42,0 47,4 52,7	26,3 31,6 36,8	39,1 44,0 49,1	22,4 26,9 31,7	36,2 40,7 45,4	19,3 23,2 27,3	33,3 37,5 41,6		30,4 34,8 38,0	14,8 17,8 20,9
12 30	49,4 57,7 65,9	62,3 71,2 80,0	47,3 55,3 63,4	61,0 69,7 78,8	43,1 50,5 58,1	58,5 66,7 74,9	38,7 45,8 52,8	55,9 63,7 71,6	34,4 41,0 47,6	53,3 60,7 68,2	30,2 36,2 42,8	50,8 57,7 64,8	25,5 30,9 36,7	48,1 54,8 61,4	22,0 26,7 31,8	45,6 51,8 58,0	19,2 23,2 27,5	43,1 48,6 54,6	16,8 20,4 24,2
12 40	59,s 70,s 81,s	80,6 93,6 106,5	57,3 67,9 78,7	79.6 92,2 104,9	52,2 62,2 72,3	77,3 89,6 101,6	47,2 56,5 65,9	75,2 87,0 98,8	42,2 50,8 59,5	72,9 84,4 95,7	37,8 45,1 53,3	70,7 81,6 92,7	31,7 39,0 46,6	68,4 79,0 89,6	27,4 33,6 40,2	66,2 76,4 86,6	23,8 29,3 35,0	63,8 73,8 83,5	21,0 25,7 30,8
12 50	93,0	111,9 128,0 144,8	89,8	110,0 126,5 143,1	81,5	107,4 123,7 139,7	74,0	104,9 120,6 136,5	66,3	102,3 117,6 133,0	58,7	99,8 114,8 129,6	41,4 50,4 60,0	97,8 111,7 126,4	35,7 43,5 51,7	94,7 108,9 122,9	31,1 37,9 45,0	92,8 105,9 119,5	27,6 33,5 39,6
$\frac{12}{60}$	89,7 106,2 122,7	128,5 149,3 170 o	101 9		93,4	125,0 145,2 165,4	84,8	122,6 142,4 162,6	76,3	120, 2 139, 5 158, 9	55,9 67,7 80,0	117,9 136,8 155,6	47,6 58,4 69,9	115,5 134,1 152,5	41,1 50,4 60,8	113,2 131,8 149,4	35,8 43,6 52,5	110,6 128,4 146,6	31,4 38,6 46,1
$\frac{14}{20}$	46,7 52,6 58,5	43,4 48,8 53,1	45,1 50,8 56,6	41,4 46,1 50,8	41,6 47.1 52,6	37,6 41 6 46,1	38,2 43,4 48,6	33,7 37,5 41,4	34,8 39,7 44,6	29,8 33,2 36,7	31.4 36,0 40,7	25 7 28,7 31,7	28,0 32,8 36,7	21,9 24,6 27,0	24.2 28,3 32,7	18,9 21,1 23,8	21,1 24,6 28,4	16,5 18,4 20,3	18,5 21,2 24,8
$\frac{14}{25}$	52,4 59,7 67,0	56,5 63,3 70,2	50,5 57,7 64,8	54,9 61,5 68,1	46,8 53.6 60,4	51,6 57,8 64,1	43,1 49,5 55,9	48,5 54,3 60,1	39,3 45,4 51,5	45,2 50,7 56,0	35,6 41,2 47,1	42,1 47,0 52,0	31,8 37,1 42,6	38,s 43,4 48,0	27,6 32,9 38,2	35,7 39,9 43,9	24 s 28,2 33,3	32,6 36,2 40,0	21,3 25,6 29,3
14 30	58,0 66,7 75,5	67,3 76,2 85,1	55,9 64,4 73,0	65,9 74,6 83,2	51,9 60,0 68,1	63,1 71,4 79,6	47,9 55,5 63,2	60,3 68,1 75,9	43,8 51,0 58,3	57,5 64,9 72,3	39,8 46,6 53,4	54,7 61,7 68,7	35,7 42,0 48,5	51,9 58,5 65,1	31,4 37,6 43,5	49,1 55,2 61,6	27,2 32,6 38,2	46,8 52,0 57,9	24,0 28,7 33,6
$\frac{14}{40}$	69,2 80,7 92,8	86,4 99,2 112,0	66,8 78,0 89,5	85,2 97,8 110,4	62,1 72,8 83,6	82,8 95,1 107,8	57,4 67,5 77,7	80,4 92,3 104,1	52,7 62,9 72,0	78,0 89,4 100,8	48,0 57,0 66,1	75,6 86,6 97,7	43,4 51,7 60,2	73,9 83,8 94,4	38,7 46,5 54,4	70,8 81,1 91,8	33,2 40,7 48,1	68,4 78,6 88,0	29,5 35,7 42,8
$\frac{14}{50}$	92,6 107,0 121,6	119,9 136,7 153,5	103,5	118,5 135,1 151,7	96,4	115,8 132,0 148,0	89,3	113,0 128,8 144,6	82,2	110,3 125,6 141,0	63,6 75,1 86,4	107,8 122,5 137,3	57,5 67,9 78,6	104,6 119,3 133,9	50,6 60,8 70,8	102,1 116,1 130,3	44,1 53,0 62,3	99,6 113,0 126,7	38,8 46,8 54,8
14 60	103,s 121,o 138,5	137,6 158,4 179,1	117,1	136,3 156,7 177,3	109,3	133,8 153,8 174,0	101,8	131,3 150,9 170,7	93,3	128,7 148,0 167,4	72,0 85,5 99,1	126,2 145,1 164,0	65,1 77,6 90,a	123,7 142,9 160,7	58,0 69,8 81,7	121,2 139,8 157,4	50,3 61,0 72,2	118,5 136,8 153,9	44,2 53,6 63,4
$\frac{16}{20}$	60,5 66,7 72,8	51,3 56,2 61,0	64,8	48,8 53,6 58,1	55,2 61,9 66,9	44,0 48,3 52,5	51,6 57,1 62,7	39,2 43,1 46,9	48,0 53,3 58,7	34,4 37,8 41,8	44,4 49,4 54,6	29,2 32,2 35,1	40,8 45,8 50,5	24,9 27,4 29,9	37,2 41,8 46,5	21,5 23,6 25,8	33,5 37,9 42,4	18,7 20,6 22,5	29,6 33,6 38,3
$\frac{16}{25}$	68,0 75,s 83,s	67,7 74,5 81,4	73,4	65,8 72,4 78,9	62,1 69,2 76,5	61,7 67,9 74,2	58,1 65,0 72,0	57,8 63,5 69,4	54,8 60,7 67,4	53,8 59,2 64,5	50,3 56,5 62,9	49,9 54,8 59,6	46,4 52,3 58,9	45,9 50,4 55,0	42,4 48,1 53,8		38,5 43,7 49,2	37,9 41,8 45,6	34,2 39,5 44,7
$\frac{16}{30}$	75,4 84,6 93,7	81,3 90,1 99,0	82,2	79,6 88,2 96,9	68,9 77,5 86,2	76,0 84,2 92,5	64,7 72,8 81,2	72,6 80,4 88,2	60,4 68,6 76,2	69,1 76,4 84,0	56,1 63,6 71,1	65,6 72,6 79,6	51,8 58,9 66,1	62,1 68,6 75,2	47,5 54,8 61,1	58,6 64,8 70,9	43.8 49,7 56,1	55,2 60,8 66,7	38,7 45,0 51,1
$\frac{16}{40}$	90,1 102,2 114,4		99,5	103,6 116,2 129,0	94.0	100,6 112,9 125,1	88,8	97,7 109,4 121,8	83,1	94,7 106,1 117,6		91,8 102,8 113,8	62,7 72,1 81,6	88,7 99,4 109,9	57,7 66,7 75,7	85,8 96,0 106 2	52,7 61,2 69,6	82,8 92,6 102,4	47,7 55,7 63,7
$\frac{16}{50}$	120,4 135,8 150,9	162,6		160,7	124,4	156,0	117,1	137,s 153,o 168,s	109,6	134,0 149,2 164,5	102,3	130, - 145, s 160, s	94,8	127,1 141,7 156,2	87,8	123,8 137,9 152,0	80,1	120,4 134,0 147,8	63,0 72,8 82,9
<u>16</u>	153,4		131,3 149,8 167,0		141,0		132,8			176,8	116,4		94,1	150,5 169,1 187,7	100,0	147,6 165,7 183,6		144,4 162,0 179,8	71,6 83,6 95,5
18 20	68,9 75,2 81,5	54,4 59,8 64,6	67,1 73,3 79,6	51,7 56,4 61,2	63,6 69,6 75,6	46,3 50,5 54,8	60,0 65,8 71,7	40,8 44,8 48,5	56,4 62,0 67,6	35,3 38,7 42,2	52,9 58,2 63,6	29,5	49,3 54,5 59,7	25,1 27,7 30,2	45,8 50,8 55,7	21,7	42,9 47,0 51,7		38,7 43,2 47,7



Säulenquerschnitt mit 2 t-Eisen. The bedeutet: Tragfähigkeit der Säulen bezogen auf die Biegungsebene x x

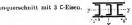
Hierzu Zeichnung

Bemerkung: Bei allen aus 2 oder 3 C-Eisen und 2 Universaleisen gebildeten Querschnitten ist der Überstand des der Säulen mit 3 C-Eisen, bezogen auf die Biegungsebene yy (Trägheitsmoment bezogen auf die Achse x x), ist die Lage

ern voi 3,5			einer L		n Tonn		t der Si		Tragfi	Ge- wicht pro	Trag- heits- moment für	Trag- heits- moment für	F	ersal-	Cniv.	Qt alprofil isen	Norm C-E	Nr.
	二	I	==	H	1		П		==	pro Meter kg		cm'	cm ³	S mm	Breite b mm	Num- mor	An- zahl	
, 5 81,	78,5 86,5 94 6	76,9 84,1 91,4	80,5 88,6 96,6	79,0 86,4 93,9	82,4 90,6 98,9	81,8 88,9 96,5	84,3 92,7 101,2	83,4 91,2 99,2	86,2 94,6 103,3	83,2 91,1 98,9	5514 6035 6555	7225 8245 9306	106,0 116,0 126,0	10 12 14	250	18	2	18 25
9 97,	86,3 95,9 105,6	90,7 100,0 109,2	88,4 98,2 107,9	92,6 102,0 111,4	90,5 100,4 110,8	94,4 104,2 113,8	92,6 102,7 112,6	96,4 106,2 116,1	94,7 105,0 115,2		9697 10597 11497	8128 9352 10625	116,0 128,0 140,0	10 12 14	300	18	2	$\frac{18}{30}$
9 113, 6 126,	101,9 114,6 127,5	114,8 128,0 141,3	104,8 117,2 130,4	116,8 129,6 143 1	106,6 119,9 133,8	117,9 131,5 145,8	109,1 122,5 135,9	119,0 133,0 147,9	111,5 125,1 138,8	106,s 119,s	22539 24672	9935 11567 13264	136,0 152,0 168,0	10 12 14	400	18	2	18 40
, a 157, 2 174,	137,s 153,s 169,s	159,3 176,7 193,6	140,6 156,9 173,2	161,0 178,5 196,0	143,9 160,8 177,0	161,0 178,5 196,0	147,2 163,8 180,8	161,0 178,5 196,0	150,s 167,s 184,s	144,4 160,1 175,8	42295 46462 50628	13095 15136 17257	184,0 204,0 224,0	10 12 14	500	18	3	18 50
s 178, 9 199,	152,8 171 9	178,5 199,5	156,5 175,8	178,5 199,5	159,9 179,9	178,5 199,5	163 e 183,s	179,5 199,5	167,s 187,s	160,1 179,0	69737 76937	14902 17350	204,0 228,0	10 12	600	18	3	18 60
4 196,6 6 220,5	191,s 168,4 190,6	220,5 196,0 220,5	195,6 172,8 195,0	220,5 196,0 220,5	199,8 176,3 199,8	220,5 196,0 220,5	203,9 180,1 203,6	220,5 196,0 220,5	208, a 183, 9 207, 9	197,8 175,8 197,6	117412	19565	252,0 224,0 252,0	14 10 12	700	18	3	18 70
o 213,	213,1 184,0 209,6	245,0 213,5 241 5	217,6 188,1 213,9	245,0 213,5 241,5	222,8 192,2 218,8	245,0 213,5 241,5	227,1 196,7 223,2	245,0 213,5 241,5	231,8 200,6 228,0	191,5 216,7		18515	280,0 244,0 276,0	14 10 12	800	18	3	18
,o 269,s	235,0 87,8 95,4	269,5 82,0 89,3	89,1 97,5	269,5 84,4 91,9	91,1 99,5	269,5 86,9 94,5	92,9 101,5	269,5 89,8 97,8	255,8 94,8 103,5	241,8 89,8 97,7	5629 6150	9339 10571	308,0 114,4 124,4	14 10 12	250	20	2	20 25
6 93,7 3 94 7	103,6 95,3	96,8 106,0	105,6	99,5 98,8 108,8	107,9	102,3	110,1	105,1	112,2	97,1	6671 10024	11848 10442	134,4	14 10 12	300	20	2	20
9 112,8 3 120,0	105,0 114,9 111,8	115,8	107,8 117,2	117,7	109,4 119,8	110,6 120,8 125,1	111,7 122,0 118,3	112,8 122,7 126,4	113,9 124,2 120,6	107,1 116,5 113,4	10924 11824 23603	11921 13453 12649	136,4 148,4	14	400	20	2	30 20
4 146,1	124,3 137,4 150,8	134 9 148,2 170,1	126,8 140,1	136,6 150,8	129,4 142,9	138,7 152,4 172,0	131,8 145,5	140,4 154,4 172,0	134,4 148,4 163,8		27870	14620 16663	160,4 176,4	12 14	500	20	3	40 20
2 185,2 8 202,3	167,2 183,8	187,4 204,7	170,7 187,4	189,5 207,0	174,1	189,5 207,0	177,6	189,5 207,0	181,1 198,5	170,0 185,7	48717 52884	19231 21784	216,6 236,8	12 14	"	20	11 21	50
5 210,5 1 231,5	167,0 186,5 206,1	189,5 210,5 231,5	170,5 190,3 210,1	189,5 210,5 231,8	173,9 194,2 214,2	189,5 210,5 231,5	177,4 197,8 218,3	189,5 210,5 231,5	180,9 201,8 222,5	170.0 188,8 207,7	73569 80769 87969	18973 21930 24995	216,6 240,6 264,8	10 12 14	600	"	3	20 60
6 231,5	182,9 205,6 228,5	207,0 231,5 256,0	186,7 209,8 232,9	207,0 231,5 256,0	190,5 213,8 237,6	207,0 231,5 256,0	194,8 218,0 242,0	207,0 231,5 256,0	197,8 222,8 246,4	185,7 207,7 229,7	123242	21180 24630 28205	236,6 264,6 292,6	10 12 14	700	20	3	20 70
8 252,5	198,9 224,8 251,0	224,5 252,5 280,5	203,0 229,4 255,8	224,5 252,5 280,5	207,1 233,8 260,6	224,5 252,5 280,5	210,8 238,1 265,5	224,5 252,5 280,5	215,0 242,7 270,8	201,4 226,6 251,7	160268 177334 194401	27329	256,6 288,6 320,6	10 12 14	800	20	3	20 80
2 99,9	105,8 114,2 122,8	95,8 103,1 110,4	107,8 116,8 124,8	98,8 106,1 113,8	109,9 118,4 127,1	101,9 109,8 117,0	111,9 120,6 129,3	104,6 112,5 120,4	113,9 122,6 131,8	105,8 113,7 121,5	6339 6860 7381	13461 14974 16536	134,8 144,6 154,6	12 14 16	250	22	2	$\frac{22}{25}$
6 120,1	115,7 125,6 135,8	113,5 122,8 132,0	117,9 128,0 138,2	116,0 125,5 134,9	119,9 130,2	118,5 128,2 137,8	122,1 132,6 143,1	121,1 130,9 140,7	124,8 135,0 145,5	115,8 124,7 134,1	11378 12278 13178	15077 16892 18768	146,8 158,8 170,8	12 14 16	300	22	2	$\frac{22}{30}$
3 141,4 7 154,5	135,3 148,7 162,0	143,5 156,7 169,9	137,8 151,3	145,5 159,0	140,8 153,9	147,6 161,2	142,8 156,5	149,5 163,5	145,8 159,3	134,1 146,6	27111	18309 20730	170,6 186,8	12 14 16	400	22	2	22 40
9 168,7 6 185,6	154,9 171,6	170,5 187,7	164,9 157,8 174,6	172,4 170,5 188,0	167,7 160,5 177,6	174,8 170,5 188,0	170,6 163,2 180,6	177,2 170,5 188,0	173,4 166,0 183,7	159,2 152,0 168,6	51383 55550	23230 21542 24567	202,8 194,6 214,8	12 14	500	22	2	22 50
9 224,1	188,s 202,9	205,0	191,4 206,8	205,5	194,6 210,8	205,5	197,9	205,5	201,9	201,1	59717 85593	27693 27464	234,8 256,8	16	600	22	3	22
ļ	202 223 243	245,8 246,3	227,0 247,8	245,2 266,2	230,9 251,6	224,2 245,3 266,2	214,2 234,8 255,8	224,2 245,2 266,2	217,8 239,0 260,1	201,1 220,0 238,8	92793 99993	27464 31095 34845	280,2 304,8	14 16	**	**	"	60

und 2 Universaleisen.

(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y).



Seite 32 und 33.

Universaleisens über den Flansch der C-Eisen zu je 5 mm angenommen worden. Für die Berechnung der Tragfähigkeit des mittleren C-Eisens so angenommen, daß die Schwerpunktsache desselben mit der Achse x x zusammenfällt.

Nr.	3,	75	4,	0	Tragi		eit der		en in		n bei		Länge 6,		etern 7		7,	5	8,	0
	ᄑ					H	п		п	H		H			п	H		H		H
18 25	76,6 84,4 92,4	72,4 79,2 86,1	74,6 82,4 90,2	70,2 76,8 83,4	70,8 78,3 85,8	65,8 72,0 78,2	67,0 74,1 81,4	61,4 67,2 73,0	63,1 70,1 77,0	56,9 62,3 67,7	59,8 65,9 72,6	52,6 57,5 62,5	55,4 61,7 68,8	48,1 52,7 57,2	51,6 57,7 63,8	43,7 47,8 51,9	47,7 53,5 59,8	39,3 43,0 46,7	43,9 49,4 54,9	34,5 37,7 41,0
18 30	84,2 93,7 103,2	86,9 95,7 104,6	82,1 91,4 100,7	84,9 93,6 102,2	78,0 86,9 95,9	81,2 89,3 97,6	73,9 82,4 91,1	77,4 85,1 93,0	69,7 78,0 86,2	73,5 80,9 88,3	65,5 73,5 81,5	69,7 76,7 83,7	61,4 69,0 76,6	65,9 72,4 79,1	57,2 64,5 71,8	62,1 68,2 74,8	53,0 60,0 66,8	58,3 64,0 69,7	49,0 55,6 62,2	54,5 59,9 65,1
18 40	112,0	111,5 124,3 137,3	109,4		104,1	106,8 119,0 131,2		103,6 115,5 127,2	93,8	100,5 111,9 123,3	78,1 88,5 99,1	97,8 108,8 119,8		94,1 104,7 115,2		91,0 101,1 111,2	63,8 72,8 82,2	87,7 97,6 107,4	59,0 67,6 76,4	84,6 93,9 103,8
18 50		172,6	146,1	170,5	124,2 138,9 153,9	166,5	132,0	162,4	124,8	158,8		154,2	110,6		103,4		96,3	128,4 142,2 155,9		124,8 138,1 151,4
18 60	149,3 168,0 187,0	199,0	164,2	197,0	138,5 156,2 174,1	193,8	148,4	189,7	140,7	185,8	132,7	182,2	124,9	178,5	117,0	174,6	109,3	171,0	101,5	149,9 167,4 184,5
18 70	164,6 186,5 208,8	220,5	182,2	220,5	152,8 173,8 194,8	219,2	164,8	215,7	137,3 156,8 175,6	212,2	129,5 147,7 166,3	208,7	139,1	205,1	114,0 130,5 147,8	201,6	122,0	198,8	98,2 113 4 128,8	194,8
18 80	179,8 204,8 229,8		200,1	241,5	167,1 190,7 214,4	241,5	181,3	241,8	171,9	237,9	162,8	234,6	153,5	231,0	125,2 144,1 163,2	227,7	134,7	224,4	125,3	221,1
$\frac{20}{25}$	85,8 93,4 101,5	77,1 84,0 90,9	83,5 91,4 99,3	74,7 81,4 88,0	79,6 87,2 95,0	69,8 76,0 82,8	75,8 83,3 90,9	64,9 70,7 76,5	72,1 79,8 86,6	59,9 65,4 70,8	68,8 75,8 82,8	55,0 60,1 65,0	64,5 71,2 78,0	50,2 54,7 59,4	60,6 67,1 73,7	45,3 49,5 53,6	56,9 63,1 69,4	40,0 43,7 47,4	53,1 59,0 65,0	35,2 38,4 41,7
$\frac{20}{30}$	93,2 102,8 112,6	92,6 101,5 110,8	91,2 100,7 110,3	90,6 99,2 107,7	87,1 96,8 105,5	86,3 94,5 102,8	83,0 91,9 100,9	82,2 90,0 97,8	79,0 87,8 96,2	78,1 85,4 92,8	74,9 83,2 91,6	73,9 80,9 87,8	70,8 78,6 86,8	69,8 76,2 82,8	66,7 74,5 82,2	65,6 71,7 77,9	62,7 70,1 77,5	61,5 67,1 72,9	58,6 65,7 72,9	57,2 62,6 67,8
$\frac{20}{40}$	109,0 121,7 134,8	118,3 131,0		129,3	102,1 114,2 126,5	113,2 125,4	109, 2	109,7 121,8 133,4	104,1	106,4 117,9 129,1	99,1	103,0 114,0 125,1	83,5 94,2 104,8	99,6 110,2 120,8		96,2 106,5 116,6	74,2 84,0	92,8 102,7 112,4	69,6 78,9 88,4	89,4 98,8 108,1
$\frac{20}{50}$	147,6 163,7 180,1	183,0	144,5 160,s	164,4 180,9		160,4 176,5	131,7 146,6	156,5 172,2		152,6 167,9	118,9 132,6	148,6 163 5	112,5 125,8 139,4	144,7	106,2 118,9	140,s 154,s	112,0	136,8 150,5 164.2		
20 60	163,5 182,6 202,2	209,8	160,1 179,0 197,9		153,1 171,3 189,7	204,0	146,0 163,8	180,2	139,1 156,1	176,7 196,1	132,1 148,7	173,3 192,0	125,2 141,2 157,2	169,6 188,1	118,a 133,5	166,1 184,3	111,s 126,1	162,7 180,2	104,4 118,4 132,6	176,4
$\frac{20}{70}$	179,1 201,6 224,1	207,0	175,a 197,4	207,0 231,5	168,0 189,2 210,7	206,1	160,4 181,0	202,8 226,5	152,8 172,8 192,8	199,5	145,3	196,1	137,9 156,4 175,0	193,1	130,4	189,8	122,8	186,4	115,5	183,1
$\frac{20}{80}$	194,8 220,5 246,2	224,5 252,5	190,9 215,9 241,4	224,5 252,6	182,7 207,2 231,5	224,5 252,5	174,7 198,3	224,5 252,2	166,5	221,4 248,8	158,6	218,4 245,3	150,8 171,4 192,7	215,a 241.s	142,4 162,5	212,9	134,5 153,8	209,1	126,2 144,9 163,5	
22 25	103,8 112,1	89,9	101,8 109,9 118,1	86,9 93,5	97,7 105,7 113,6	81,0 87,3 93,5	93,7 101,4 109,1	75,2 80,9	89,6 97,2 104,6	69,8 74,6 80,0	85,6 92,8 100,2	63,4 68,3 73,4	81,6 88,8 95,7	57,4 62,0 66,7	77,5 84,8 91,2	51,8 55,7 59,9	73,5 80,1 86,7	45,1 48,8 52,5	69,4 75,7 82,2	39,6 42,9 46,1
$\frac{22}{30}$		108,s	111,3	106,0 114,7	106,9 116,4 125,9	101,0 109,3	102,6	96,0 103,9	98,2 107,8 116,1	91,0 98,5	94,0 102,6 111,2	86.0	89,5 98,0 106,4	81,0 87,5	85,1 93,4 101,5	76,0 82,1 88,8	80,9 88,8 96,7	71,1 76,7 82,8	76,5 84,0 91,7	66,1 71,8 76,5
22 40	132,9 145,9	139,4	130,3	137,5 150,0	125,4 138,0 150,7	133,4 145,5	120,4 132,6	129,s 141,o	115,5 127,4	125,s 136,6	110,5 122,0	121,1	105,6 116,8	117,0 127,6	100,6 111,3	113,1 123,1	95,6 106,1	109,0 118,6	90,7 100,7	104,9
$\frac{22}{50}$	152,1 168,6	166,7 183,7	149,4 165,4	165,0 181,7	143,8 159,4	161,5 177,6	138,a 153,4	157,8 173,6	132,7	154,8 169,7	127,2	150,6 165,6	121,6 135,8	147,1 161,5	116, t 129, s	143,4	110,5 123,3	139,9	105,0 117,3	136,2 149,5
22 60	199,3 218,8	223,4	195,5	221,4 241,8	175,2 188,1 207,1	217,0 237,3	180,6	212,9 232,6	173,2 191,1	208,5 228,1	165,8 183,0	204,4 223,3	149,3 158,3 175,1 192,0	200, s 218, s	150,9 167,0	196,0 214,1	143,5 159,9	191,9 209,6	129,8 136,0 151,0 166,1	187,5 204,8

Säulenquerschnitt mit 2 C-Eisen. Tragfähigkeit der Säulen bezogen anf die Biegungsebene x x

Hierzu Zeichnung

Bemerkung: Bei allen aus 2 oder 3 C-Eisen und 2 Universaleisen gebildeten Querschnitten ist der Überstand des der Säulen mit 3 C-Eisen, bezogen auf die Biegungsebene yy (Trägheitsmoment bezogen auf die Achso xx), ist die Lage

Nr.	Norm E-E	Qu alprofil lisen	terschn Univ	ersal-	F	Trág- heits- moment	Trag- heits- moment für	Ge- wicht pro	Tragfă		t der Sä		Tonne		einer L		Meter 3	
	An- zahl	Num- mer	Breite b mm	Dicke	cm ³	cm*	Cm.	Meter kg	==		==	H	二	H		H	11	
$\frac{22}{70}$	3	22	700	12 14 16	280,2 308,2 336,6		130546 141979 153412		238,7 263,2 287,8	245,2 269,7 294,2	234,5 258,9 283,1	245,2 269,7 294,2	230,6 254,6 278,4	245,2 269,7 294,2	226,7 250,3 274,0	245,2 269,7 294,2	222,6 245,9 269,3	245,2 269,7 294,2
$\frac{22}{80}$	3	22	800	12 14 16	304,2 336,2 368,2	33929 38770 43770	187638 204705 221772	238,8 263,9 289,0	259,5 287,5 315,5	266,2 294,2 322,2	255,2 282,7 310,8	266,2 294,2 322,2	251,0 278,0 305,6	266,2 294,2 322,2	246,4 273,3 300,5	266,2 294,2 322,2	242,1 268,6 295,3	266,2 294,2 322,8
$\frac{24}{25}$	2	24	250	12 14 16	144,6 154,6 164,6	16729 18498 20320	6399 6919 7440		123,8 132,6 141,6	111,2 119,2 127,1	121,8 130,5 139,8	108,0 115,6 123,3	119,7 128,3 137,1	104,7 112,2 119,7	117,7 126,3 134,8	101,5 108,8 116,0	115,7 124,1 132,7	98,2 105,8 112,3
$\frac{24}{30}$	2	24	300	12 14 16	156,6 168,6 180,6	18635 20758 22945	11626 12526 13426	122,9 132,4 141,8	134,4 145,0 155,7	128,6 138,4 148,3	132,8 142,6 153,3	125,9 135,6 145,2	130,0 140,4 150,8	123,1 132,5 142,0	127,8 138,1 148,5	120,4 129,7 138,9	125,7 135,9 146,1	117,6 126,6 1 3 5,6
$\frac{24}{40}$	2	24	400	12 14 16	180,6 196,6 212,6	22448 25279 28195	28104 30237 32370	141,8 154,8 166,9	155,8 169,7 183,9	158,0 171,8 185,6	153,0 166,9 181,1	155,9 169,5 183,0	150,6 164,4 178,4	153,7 167,1 180,5	148,1 161,8 175,6	151,5 164,8 177,9	145,7 159,2 172,8	149,4 162,4 175,4
$\frac{24}{50}$	2	24	500	12 14 16	204,6 224,6 244,6	26262 29799 33445	53611 57778 61945	160,6 176,3 192,0	176,6 194,3 212,1	179,0 196,5 214,0	173,7 191,4 208,9	179,6 196,5 214,0	171,0 188,4 205,7	179,0 196,5 214,0	168,4 185,5 202,5	179,0 196,1 213,3	165,7 182,6 199,8	177,0 194,1 211,1
$\frac{24}{60}$	3	24	600	12 14 16	270,9 294,9 318,9	33673 37918 42292	89597 96797 103997	212,7 231,5 250,3	233,0 254,5 275,8	237,0 258,0 279,0	229,5 250,4 271,7	237,0 258,0 279,0	225,9 246,5 267,6	237,0 258,0 279,0	222,1 242,7 263,4	237,0 258,0 279,0	218,6 238,9 259,3	237,0 258,0 279,0
$\frac{24}{70}$	3	24	700	12 14 16	294,9 322,9 350,9	42439	136765 148198 159631	281,5 253,5 275,8	254,2 279,0 303,9	258,0 282,5 307,0	250,4 274,8 299,3	258,0 282,5 307,0	246,2 270,6 294,8	258,0 282,5 307,0	242,4 266,4 290,2	258,6 282,5 307,6	238,6 262,2 286,0	258,0 282,5 307,0
$\frac{24}{80}$	3	24	800	12 14 16	318,9 350,9 382,9	41299 46960	196562 213629 230695	250,s 275,s 300,s	275,2 303,5 332,0	279,0 307,0 335,0	271,1 299,0 327,0	279,0 307,0 335,0	266,9 294,4 322,4	279,0 307,0 335,0	262,8 289,8 317,4	279,0 307,0 335,0	258,s 285,s 312,4	279,0 307,0 335,0
$\frac{26}{30}$	2	26	300	12 14 16	168,6 180,6 192,6	22972 25426 27949	12002 12902 13802		146,0 156,9 167,8	137,7 147,6 157,5	144,0 154,6 165,3	134,9 144,5 154,1	141,a 152,2 162,9	131,s 141,s 150,6	139,6 150,1 160,4	128,8 138,0 147,3	137,4 147,7 158,1	125,8 134,7 143,9
$\frac{26}{40}$	2	26	400	12 14 16	192,6 208,6 224,6	27414 30686 34050	29410 31543 33676	151,2 163,8 176,8	167,4 181,7 196,1	168,3 182,1 195,9	165,1 179,2 193,4	166,0 179,6 193,2	162,6 176,7 190,7	163,5 177,1 190,5	160,2 174,0 188,0	161,2 174,4 187,8	157,7 171,5 185,1	158,9 171,9 184,8
$\frac{26}{50}$	2	26	500	12 14 16	216,6 236,6 256,6	31856 35945 40151	56447 60614 64781	170,0	188,7 206,8 224,5	189,5 207,0 224,5	186,1 203,7 221,4	189,5 207,0 224,5	183,5 200,9 218,4	189,5 207,0 224,5	180,6 198,0 215,3	189,s 206,6 223,8	178,0 195,8 212,8	187,4 204,4 221,4
$\frac{26}{60}$	3	26	600	12 14 16	288,9 312,9 336,9	41121 46028 51074	91632 101832 109032	226,8	251,1 272,5 294,1	252,8 273,8 294,8	247,6 268,8 290,1	252,8 273,8 294,8	243,8 265,0 286,0	252,8 273,8 294,8	240,4 261,0 282,0	252,8 273,8 294,8	236,6 257,2 277,6	252,8 273,8 294,8
$\frac{26}{70}$	3	26	700	12 14 16	312,9 340,9 368,9	51288	144530 155963 167397	245,6 267,6 289,6	272,5 297,6 322,8	273,8 298,3 322,8	268,5 293,5 318,0	273,8 298,3 322,8	264,7 289,1 313,6	273,8 298,3 322,8	260,6 285,0 309,1	273,8 298,3 322,8	256,9 280,9 304,7	273,8 298,3 322,8
$\frac{26}{80}$	3	26	800	12 14 16	336,9 368,9 400,9		207658 224724 241791	264,5 289,6 314,7	293,8 322,4 350,8	294,a 322,a 350,s	289,7 318,0 346,4	294,8 322,8 350,8	285,4 313,6 341,6	294,8 322,8 350,8	281,3 308,8 336,6	294,8 322,8 350,8	277,3 304,3 331,9	294,8 822,8 350,8
$\frac{28}{30}$	2	28	300	12 14 16	178,6 190,6 202,6	27908 30717 33600	12242 13142 14042	140,2 149,6 159,0	156,3 166 a 177,3	145,4 155,1 165,1	154,1 164,9 175,7	142,8 151,7 161,5	152,0 162,6 173,2	139,0 148,3 157,8	149,8 160,s 171,0	135,6 144,9 154,2	147,7 158,2 168,6	132,3 141,4 150,5
$\frac{28}{40}$	2 ***	28	400	12 14 16	202,6 218,6 234,6	33027 36772 40616	30334 32468 34601		177,3 191,3 205,3	176,7 190,6 204,3	175,5 189,7 204,1	174,2 188,0 201,5	173,0 187,1 201,3	171,8 185,2 198,7	170,6 184,7 198,7	169,4 182,5 195,7	168,4 182,1 195,9	166,7 179,9 192,8
28 50	2	28	500	12 14 16	226,6 246,6 266,6	38146 42827 47633	58556 62723 66890	177,9 193,6 209,3	198,3 215,8 233,3	198,3 215,8 233,3	196,7 214,5 232,5	198,3 215,8 233,3	194,0 211,6 229,8	198,3 215,8 233,3	191,5 208,9 226,3	198,0 215,3 232,5	188,8 206,2 223,4	195,8 212,8 229,8
28 60	3	28	600	12 14 16	303,9 327,9 351,9		98507 105707 112907	238,6 257,4 276,2	265,s 286,s 307,s	265,9 286,9 307,9	263,2 284,6 306,2	265,9 286,9 307,9	259,5 280,7 301,9	265,9 286,9 307,9	255,9 277,1 298,1	265,9 286,9 307,9	252,5 273,1 293,8	265,9 286,9 307,9
$\frac{28}{70}$	3	28	700	12 14 16	327,9 355,9 383,9	61214	150589 162023 173456		286,9 311,4 335,9	286,9 311,4 335,9	284,3 309,3 334,4	286,9 311,4 335,9	280,7 305,4 330,2	286,9 311,1 335,9	276,7 301,1 325,5	286,9 311,4 335,9	272,8 297,2 321,3	286,9 311,4 335,9
28 80	3	28	800	12 14 16	351,9 383,9 415,9	67269	216401 233468 250535	276,2 301,4 326,5	307,9 335,9 363,9	307,9 335,9 363,9	305,4 334,0 362,7	307,9 335,9 363,9	301,6 329,8 358,1	307,9 335,9 363,9	297,4 325,5 353,5	307,9 335,9 363,9	293,5 320,9 348,9	307,9 335,9 363,9

und 2 Universaleisen.

(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y)

Säulenquerschnitt mit 3 C-Eisen



Seite 32 und 33.

Universaleisens über den Flansch der C-Eisen zu je 5 mm angenommen worden. Für die Berechnung der Tragfähigkeit des mittleren C-Eisens so angenommen, daß die Schwerpunktsachse desselben mit der Achse xx zusammenfällt.

Nr.	3,	75	4.	,0	Tragf	-	it der		en in	Tonne	n bei		Länge 6		etern 7,	von:	7.	5	8,	0
	二	H	==							П	工	I		H				H	=	H
$\frac{22}{70}$	218,6 241,6 264,6	269,7	237,3	245,2 269,7 294,2	206,5 228,4 250,5	267,8	198,4 219,7 241,1	263,5	211,1	235,9 259,2 282,7	202,5	232,0 254,9 277,7		228,1 250,6 273,0	185,2		158,3 176,8 194,7	241,9	150,5 167,7 185,2	216,6 237,8 258,9
$\frac{22}{80}$	237,9 264,s 290,5			266,2 294,2 322,2	224,8 250,1 275,0	294,2	216,3 240,7 265,1	265,9 293,5 321,4	231,3	262,2 289,5 317,0	221,9	258,6 285,4 312,2	190,4 212,5 234,5	254,9 281,4 307,8		251,3 277,4 303,4	173,1 193,7 214,3	247,8 273,8 299,0	164,3 184,2 204,4	244,0 269,3 294,2
$\frac{24}{25}$	113,7 122,0 130,4		111,4 120,0 128,2	91,7 98,3 105,0	107,6 115,6 123,8	85,2 91,4 97,6	103,5 111,5 119,3	78,7 84,6 90,4	99,5 107,1 114,9	72,2 77,6 83,0	95,4 103,0 110,4	65,6 70,7 75,6	91,5 98,8 106,0	59,1 63,7 , 68,3	87,5 94,5 101,8	52,8 56,7 60,9	83,4 90,8 97,1	45,5 49,2 52,9	79,4 86,0 92,7	40,0 43,2 46,5
$\frac{24}{30}$	123,6 133,5 143,8	123,8	131,3	112,8 120,9 129,5	117,1 126,8 136,4	115,0	112,8 122,2 131,7	101,3 109,1 116,8	108,5 117,7 126,8	95,8 103,2 110,5	104,1 113,1 122,1		99,9 108,6 117,2	85,0 91,5 98,1	95,5 104,0 112,3	79,6 85,6 91,7	91,3 99,5 107,6	74,1 79,7 85,4	86,9 94,9 102,8	68,6 73,8 79,1
$\frac{24}{40}$	143,2 156,7 170,1	160,0	153,9	145,0 157,5 170,3	136,0 148,8 161,8	152,8	131,1 143,5 156,3	148,0	138,4	131,8 143,3 154,8	133,3	138,6	116,5 128,0 139,5	133,7	122,9	118,8 129,0 139,3		114,5 124,3 133,9	102,6 112,5 122,9	110,2 119,5 128,8
$\frac{24}{50}$	162,9 179,7 196,4	192,0	176,8	173,3 189,8 206,4	154,9 170,9 186,9	185,7	149,4 165,1 180,5	181,5	159.2	161,8 177,2 192,7	153,2	158,2 173,2 188,1	147,8	154,3 168,9 183,5		150,6 164,6 178,8	135,7	146,7 160,4 174,2	129,8	143,0 156,3 169,5
$\frac{24}{60}$	235,0	236,0 256,9 277,4		233,8 254,5 274,9	204,0 223,2 242,7	249,5	215,8	224,8 244,5 264,4	207,6	220,5 239,6 258,9	182,0 199,9 217,5		192,0		184.3	225,0	176,4	220,8	153,1 168,7 184,3	198,0 215,3 232,5
$\frac{24}{70}$	234,4 258,0 281,4	282,5	253,8	258,0 282,5 307,0	222,6 245,1 267,7	280,6	215,0 236,7 258,6	276,1	228,3	248,3 271,8 294,8	219,9	244,2 267,0 289,8	211,5	240,0 262,5 284,9	183,4 203,1 222,5	235,9 258,0 280,0	175,8 194,4 213,3	231,8 253,5 275,1	167,8 186,0 204,6	227,7 249,0 270,2
24 80	254,2 281,1 307,5	307,0	276,5	279,0 307,0 335,0	241,7 267,4 292,9	307,0		278,7 306,3 334,3	249,1	274,9 302,1 329,7	216,5 240,0 263,4	271,1 297,9 324,7	230,9	267,2 293,7 320,1	221,8	263,4 289,5 315,5	191,3 212,6 234,3	285,8		255,8 280,7 305,9
$\frac{26}{30}$	135,2 145,4 155,6	131,7	143,2	119,9 128,4 137,1	128,8 138,7 148,5	121,9	124,4 134,0 143,7	107,9 115,6 123,5	129,5		115,8 125,0 134,0			89,9 96,3 103,0	107,1 115,8 124,4	83,8 89,9 96,1	102,7 111,2 119,8	77,9 83,4 89,4	98,5 106,7 115,0	71,8 77,1 82,4
$\frac{26}{40}$	155,2 169,0 182,4	169,4	152,9 166,3 179,7	154,3 166,9 179,5	148,1 161,0 174,3	161,7	143,8 156,0 168,7	156,7	150,s	140,2 151,7 162,8	145,6	146,4	140,4	141,4	123,8 135,4 146,9	136,4	130,2	131,2	114,2 125,0 135,9	116,9 126,2 135,4
$\frac{26}{50}$	175,4 192,4 209,1	202,1	189,3	183,2 199,9 216,6	167,2 183,6 199,9	195,4	177,9	175,2 191,2 206,8	156,6 172,0 187,8	171,3 186,7 201,9	151,2 166,3 181,4	167,2 182,2 197,1	145,8 160,7 175,3	163,1 177,7 192,5	140,6 154,7 169,1	173,4	135,2 149,1 162,9	168,9	143,4	151,2 164,4 177,8
$\frac{26}{60}$	232,9 253,4 273,8	272,2		249,0 269,7 290,4	222,2 241,6 261,4	264,4	214,9 234,0 253,0	259,4	226,2	234,9 254,1 273,6	218,4	230,0 248,8 267,8	210,8	225,8 243,7 262,1	203,1	220,4 238,4 256,7	178,5 195,2 211,9	215,5 233,4 251,0	171,3 187,4 203,8	210,9 228,1 245,3
$\frac{26}{70}$	253,1 276,8 300,3	298,3	249,1 272,4 295,9	298,3	241,2 264,2 287,0	296,2	233,4 256,0 278,2	291,5	247,5 269,3	309,9	239,3 260,4	258,6 281,9 304,7	230,8	254,7 277,2 299,5	222,8	272,4	233,9	267,6 289,2	205,9 224,7	241,6 262,8 284,1
$\frac{26}{80}$	272,9 299,9 327,1	322,8	268,8 295,5 322,3	294,8 322,8 350,8	260,4 286,6 312,7	322,8	252,3 277,8 303,1	322,0	268,6	290,4 317,8 345,2	259.7	286,4 313,2 340,0	250.9		242,0 265,0	278,3 304,3 330,3	210,9 233,1 255,4	274,2 299,9 325,5	202,5 223,9 245,8	270,2 295,5 320,7
28 30	145,8 155,9 166,1	138,0	143,4 153,6 163,9	125,9 134,8 143,2	139,1 149,0 159,0	127,7		120,8			135,5	100,0 106,9 114,1	131,1 140,2		126,6 135,5	99,5	113,4 122,0 130,9	80,7 86,3 92,2	109,1 117,6 126,0	74,1 79,5 84,9
28 40	165,9 179,7 193,3	164,3 177,1 190,0	177,1	161,9 174,4 187,0	158,8 172,0 185,3	169,2	167,0	152,0 163,7 175,8	162,0	146,9 158,3 169,8	156,7	142,0 153,0 163,8	151,7	147,6	134,9 146,7 158,6	142,1 152,3	141,7	136,8 146,4	136,s 147,s	122,2 131,4 140,8
28 50	203,a 220,5	193,7 210,6 227,4	200,5	191,7 208,4 224,7	178,3 194,6 211,4	203,7 219,9	173,1 189,1 205,5	183,1 199,0 214,9	183,7	179,0 194,3 209,8	178,0 193,6	174,7 189,6 204,7	172,4	170,4 185,0 199,7	166,7 181,6		161,3 175,4	175,8 189,6	155,s 169,6	157,7 171,1 184,5
28 60	290,0	285,3 305,8	265,6 286,1			277,1 297,0	250,5 269,9		243,0 261,8	246,6 265,9 285,4	235,1 253,7	260,4 279,4	246,0	255,1 273,4	220,0	249,5 267,4	229,8	244,0 261,8	204,9 221,7	238,7 255,8
28 70	292,9 317,1	286,9 311,4 335,9	289,0	286,9 311,4 335,9	257,7 280,8 304,0	308,9	295,2	303,9 327,9	264,4 286,8	275,8 299,0 322,5	256,2 277,9	271,2 294,6 317,1	248,4 269,5	266,8 289,0 311,7	260,7	284,0 306,0	232,0 252,2	300,6		274,0 295,2
28	316,7	307,9 335,9 363,9	312,5	307,9 335,9 363,9	277,3 303,7 330,2	335,9	294,8	307,6 335,1 363,1	286,4	303,3 330,5 358,1	277,6	299,1 325,9 352,7	268,7	294,9 321,3 347,7	260,3	290,7 316,7 342,7	251,5	312,1	220,6 242,6 264,9	307,1

8. Säulen aus 2 oder 3 [-Eisen

Säulenquerschnitt mit 2 C-Eisen. Te bedeutet: Tragfühigkeit der Säulen bezogen auf die Biegungsebene x x Hierzu Zeichnung Bemerkung: Bei allen aus 2 oder 3 C-Eisen und 2 Universaleisen gebildeten Querschnitten ist der Überstand des

		alprofil	uerschn Univ			Trag- heits- moment		Ge- wicht							einer L			
Nr.	An- zabl	Num- mer	Breite b mm		F cm ⁹	ffir cm4		pro Meter kg		5		75		° H	3,			,5
30	2	30	300	12	189,6	33583	12486	148,8	165,9	153,6	165,1	150,2	163,1	146,6	160,s	143,1	158,7	139,
30	"	"	"	14 16		36771 40038		158,3 167,7			176,0 186,7	159,9 169,4	173,8 184,6	156,0 165,5	171,6 182,2	152,4 161,7	169,3 179,9	148,
30	2	30	400	12		39426		167,7		186,0					182,0	178,1	179,4	175,
$\overline{40}$	**	39	**	14		43677		180,2		200,0		197,0		194,2	196,1	191,3	193,6	188,
	**	"	**	16		48033		192,8		213,7		210,7		207,5	210,2	204,6	207,5	201,
30	2	30	500	12		45270		186,5		207,9		207,9		207,9	202,9	207,4	200,3	205,
$\overline{50}$	**	,,	**	14		50583		202,2		225,4		225,4		225,4	220,5	224,6		222,
	**	31	- 11	16		56029		217,9	242,9	242,9	242,9	242,9	241,0	242,9	238,2	241,8	235,1	239,
30	3	30	600	12		59139				280,4	280,0	280,4		280,4	273,0	280,4	269,1	280,
60	**	**	22	14		65516				301,4		301,4		301,4	294,1	301,4	290,3	301,
	**	"	99	16	368,4	72050	117043	289,2	322,4	322,4	322,4	322,4	319,0	322,4	315,4	322,4	311,3	322,
30	3	30	700	12	344,4	64983	157090	270,4	301,4	301,4	301,4	301,4	297,6	301,4	293,8	301,4	290,0	301,
70	**	,,,	**	14		72422				325,9	325,9	325,9	322,5	325,9	318,4	325,9	314,3	325,
	**	**		16	400,4	80045	179957	314,8	350,4	350,4	350,4	350,4	347,5	350,4	343,1	350,4	338,7	350,
30	3	30	800	12	368,4	70826	225817	289.2	322.4	322.4	322.4	322.4	318,7	322.4	314,6	322.4	310.9	322,
$\overline{80}$	**	,,		14	400,4	79328	242884	314,3	350,4	350,4	350,4	350,4	347,1	350,4	343,1	350,4	338,7	350,
00	**	**	22	16	432,4	88040	259951	339,4	378,4	378,4	378,4	378,4	375,8	378.4	371,0	378,4	366,7	378,

9. Säulen aus ы bedeutet: Tragfähigkeit der Säulen bezogen auf die Biegungsebene x x yy

Hierzu Zeichnung Bemerkung: Der Abstand a in der letzten Vertikalreihe (siehe auch rechtsseitige Skizze) gibt diejenige Entfernung rehalten müssen, damit die Tragfähigkeit der letzteren deppelt so groß wird, wie in den mit I bezeichneten Vertikal-bezogen auf die xx und yy Achee einander gleich.

Nor- mal-	Quer-	Trag- heits-	Trag- heits-	Ge- wicht		Tra	gfāhig	keit de	r Sāu	len in	Tonn	on bei	einer	Länge	in M	etern '	ron:	
profil	schnitt F	für	für	pro Meter	2	,5	2,	75	3	,0	3	25	3	,5	3	75	4	i,0
Nr.	cm ⁷	cm4	I cm²	kg	н	I	н	I	н	I	н	I	н	1	+	1	н	I
8	7,57	6,28	77,2	5,9	0,4	4,0	0,3	3,6	0,3	3,3	0,2	2,9	0,2	2,5	0,2	2,2	0,2	1,
9	8,99		117	7,1	0,6	5,2	0,5	4,8	0,4	4,5	0,3	4,1	0,3	3,7	0,2	3,3	0,2	2.
10	10,6	12,2	170	8,3	0,8	6,6	0,4	6,2	0,5	5,8	0,5	5,4	0,4	5,0	0,3	4,6	0,3	4,
11	12,3	16,2	238	9,7	1,0	8,0	0,9	7,6	0,7	7,2	0,6	6,8	0,5	6,4	0,5	6,0	0,4	5,
12	14,2	21,4	327	11,1	1,4	9,7	1,1	9,2	1,0	8,8	0,8	8,4	0,7	7,9	0,6	7,5	0,5	7,
18	16,1	27,4	435	12,6	1,8	11,4	1,4	10,9	1,2	10,4	1,0	10,0	0,9	9,5	0,8	9,0	0,7	8,
14	18,2	35,2	572	14,3	2,3	13,2	1,9	12,8	1,6	12,3	1,3	11,8	1,1	11,3	1,0	10,8	0,9	10,
15	20,4	43,7	734	16,0	2,8	15,2	2,3	14,7	1,9	14,2	1,7	13,7	1,4	13,2	1,2	12,6	1,1	12,
16	22,8	54,5	933	17,9	3,5	17,4	2,9	16,8	2,4	16,3	2,1	15,7	1,8	15,2	1,6	14,7	1,4	14,
17	25,2	66,5	1165	19,8	4,3	19,5	3,5	19,0	3,0	18,4	2,5	17,8	2,2	17,3	1,9	16,7	1,7	16,
18	27,9	81,3	1444	21,9	5,2	21,9	4,3	21,4	3,6	20,8	3,1	20,2	2,7	19,6	2,3	19,0	2,0	18,
19	30,5	97,2	1759	23,9	6,2	24,3	5, 1	23,7	4,3	23,1	3,7	22,5	3,8	21,9	2,8	21,3	2,4	20,
20	33,4	117	2139	26,2	7,5	27,0	6,2	26,4	5,2	25,7	4,4	25,1	3,8	24,4	3,3	23,8	2,9	23,
21	36,3	137	2558	28,5	8,8	29,6	7,2	29,0	6,1	28,3	5,2	27,7	4,5	27,0	3,9	26,4	3,4	25,
22	39,5	163	3055	31,0	10,4	32,5	8,6	31,9	7,2	31,2	6,2	30,5	5,3	29,0	4,6	29,2	4,1	28,
23	42,6	188	3605	33,4	12,0	35,4	9,9	34,8	8,4	34,0	7,1	33,4	6,1	32,7	5,3	32,0	4,7	31,
24	46,1	220	4239	36,2	14,1	38,7	11,6	37,9	9,8	37,2	8,3	36,5	7,2	35,8	6,3	35,0	5,5	1 34,
25	49,7	255	4954	39,0	16,3	42,0	13,5	41,8	11,3	40,5	9,7	39,8	8,3	39,0	7,3	38,3	6,4	37,
26	53,3	287	5735	41,8	18,4	45,3	15,2	44,6	12,8	43,8	10,9	43,0	9,4	42,2	8,2	41,5	7,2	40,
27	57,1	325	6623	44,8	21,0	48,9	17,2	48,1	14,4	47,3	12,3	46,5	10,6	45,7	9,2	44,9	8,1	44,1
28	61,0	363	7575	47,9	23,2	52,5	19,2	51,7	16,1	50,8	13,7	50,0	11,9	49,2	10,3	. 48,4	9,1	47,6
29	64,8	403	8619	50,9	25,5	56,1	21,3	55,2	17,9	54,4	15,3	53,5	13,2	52,7	11,5	51,8	10,1	51,0
30	69,0	449	9785	54,2	28,1	60,0	23,7	59,1	20,0	58,2	17,0	57,3	14,7	56,5	12,8	55,6	11,2	54,
32	77,7	554	12493	61,0	33,6	68,0	29,3	67,2	24,6	66,3	21,0	65,3	18,1	64,4	15,8	63,6	13,9	62,6
34	86,7	672	15670	68,1	39,4	75,9	34,8	75,6	29,9	74,6	25,4	73,7	21,9	72,7	19,1	71,8	16,8	70,
36	97,0	817	19576	76,2	46,4	84,0	41,3	84,9	36,3	84,2	30,9	83,2	26,7	82,2	23,2	81,2	20,4	80,1
38	107	972	23978	84,0	53,2	93,6	47,8	93,6	42,5	93,6	36,8	92,6	31,7	91,5	27,6	90,4	24,3	89,5
40	118	1160	29173	92,6	61,0	103,3	55,5	103,3	49,6	103,3	44,1	102,8	37,9	101,6	33,0	100,5	29,0	99,4
421	132	1433	36956	103,6	71,1	115,5	65,1	115,5	59,1	115,5	53,1	115,5	46,8	114,7	40,8	113,7	35,8	112,5
45	147	1722	45888	115,4	81,7	128,6	75,4	128,6	68,9	128,6	62,5	128,6	56,0	128,6	49,0	127,6	43,1	126,2
471	163	2084	56410	128,0	93,9	142,6	87,0	142,6	80,2	142,6	73,4	142,6	66,5	142,6	59,8	142,5	52,1	141,:
50	179	2470	68736	140,5	105,s	156,6	98,5	156,6	91,3	156,6	84,0	156,6	76,8	156,6	69,6	156,6	61,8	156,5
55	212	3486	99054	166,4	132,7	185,5	124,9		117,0	185,5	109,2	185,5	101,3	185,5	93,5	185,5	85,6	185,5
60*)	254	4668	138957	199,4	163,9	222,3	155,0	222,3	146,2	222,3	137,3	222,3	128,4	222,3	119,5	222,3	110,6	222,3

und 2 Universaleisen.

Säulenquerschnitt mit 3 E-Eisen.

(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y).

Seite 32 und 33.

Universaleisens über den Flansch der C-Eisen zu je 5 mm angenommen worden. Für die Berechnung der Tragfähigkeit des mittleren C-Eisens so angenommen, daß die Schwerpunktsachse desselben mit der Achse xx zusammenfällt.

	9.	25	4	0		ihigke 5							Länge				7,	. 1	8,	•
Nr.	3,							0	5,		8		6,		7,				0,	
				H	ニ	ŭ			ᄑ		П					H	Ħ		П	H
30	156,6	136,1	154,5	132,5	150,2	125,5	146,0	118,7	141,6	111,7	137,5	104,7	133,1	97,6	128,7	90,6	124,6	83,6	120,2	76,8
30	166,9 177,5	145,0 153,8	164,7 175,2	141,8	160,s 170,5	133,9 142,0	155,6	126,4	151,4 161,1	118,9 126,5	147,0 156,4	111,5	142,8 151,7	104,0 110,6	137,9 147,0	96,s 103,o	133,5	89, s 95, 1	129,6 137,6	81,8 87,1
$\frac{30}{40}$	191,0	185,7	188,5	182,8	170,0 183,5 197,0	177,0	178,4	171,8	173,6	165,8	168,5	160,0	163,5	154,3	158,4	148,6	153,6	142,8	148,6	137,1
	214,6	219,7	212,3	217,4	189,8 206,6 223,5	212,5	201,2	207,8	195,5	202,7	190,1	197,6	184,7	192,9	179,0	188,3	173,8	183,4	168,0	178,
<u>30</u> 60	286,5	299,3	282,8	296,5	255,0 275,2 295,5	290,7	267,8	284,8	260,4	279,0	252,8	273,1	245,2	267,6	237,6	261,7	230,4	255,9	222,8	250,
30 70	310,€	325,9	306,5	325,9	274,8 298,3 321,9	323,2	290,5	318,0	282,3	312,8	274,5	307,6	266, 3	302,4	258,4	297,2	250,3	291,6	242,4	286,
	334,3	350,4		350,4	294,7 321,5 348.5	350,4	313,1	349,5	304,7	344,7	295,9	339,9	287,5	335,1	279,1	329,9	270,3	325,1	261,9	320,

-Eisen.

(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y).

xx). Seite 34.



an, welche zwei gegen Zerknicken genügend verbundene I-Eisen (siehe Zeichnung Seite 34) voneinander mindestens reihen für ein I-Eisen angegeben ist. Bei dem Abstand a zweier I-Eisen voneinander sind die beiden Trägheitsmomente

mal- profil	4	,5	5	,0	5	,5	в	1,0	6	,5	7	,0	7	,5	8	,о	stand
Nr.	н	I	H	I	H	I	н	I	H	I	н	1	H	I	H	I	mm
8	0,1	1,5	0,1	1,2	0,1	1,0	0,1	0,9	0,1	0,7	0,1	0,6	0,04	0,6	0,04	0,5	61,
9	0,2	2,8	0,1	1,9	0,1	1,5	0,1	1,3	0,1	1,1	0,1	1.0	0,1	0,8	0,1	0,7	69,
10	0,2	3,4	0,2	2,7	0,2	2,2	0,1	1,9	0,1	1,6	0,1	1,4	0,1	1,2	0,1	1,1	77,
11	0.3	4.7	0,3	3.8	0,2	3.1	0,2	2,6	0.2	2,3	0,1	1,9	0,1	1,2	0,1	1,5	84
12	0,4	6,1	0,3	5,3	0,3	4,3	0,2	3,6	0,2	3,1	0,2	2,7	0,2	2,3	0,1	2,0	92,
13	0,5	7,2	0,4	6,7	0,4	5,8	0,3	4,8	0,3	4,1	0,2	3,6	0,2	3,1	0,2	2,7	100,
14	0,7	9,4	0,8	8,4	0,5	7,4	0,4	6,4	0,8	5,4	0,3	4,7	0,3	4,1	0,2	3,6	108,
15	0,9	11,1	0,7	10,1	0,6	9,1	0,5	8,1	0,4	6,9	0,4	6,0	0,8	5,2	0,3	4,6	116,
16	1,1	13,1	0,9	12,0	0,7	10,9	0,6	9,8	0,5	8,8	0,4	7,6	0,4	6,6	0,3	5,6	124,
17	1,3	15,1	1,1	14,0	0,9	12,9	0,2	11,7	0,6	10,6	0,5	9,5	0,5	8,3	0,4	7,3	132,
18	1,6	17,3	1,3	16,1	1,1	15,0	0,9	13,8	0,8	12,8	0,2	11,5	0,6	10,3	0,5	9,0	139,
19	1,9	19,5	1,8	18,3	1,3	17,1	1,1	15,9	0,9	14,7	0,8	13,5	0,7	12,3	0,6	11,0	147,
20	2,3	21,9	1,9	20,7	1,5	19,4	1,3	18,2	1,1	16,9	1,0	15,7	0,8	14,4	0,7	13,2	155,
21	2,7	24,4	2,2	23,1	1,8	21,9	1,5	20,5	1,3	19,2	1,1	17,9	1,0	16,7	0,9	15,4	163,
22	3,2	27,2	2,6	25,8	2,2	24,5	1,8	23,1	1,5	21,8	1,3	20,4	1,2	19,1	1,0	17,7	171,
23	3,7	29,9	3,0	28,5	2,5	27,1	2,1	25,7	1,8	24,8	1,5	22,9	1,3	21,6	1,2	20,1	179,
24	4,3	32,9	3,5	31,4	2,9	30,0	2,4	28,6	2,1	27,1	1,8	25,7	1,8	24,2	1,4	22,8	186,
25	5,0	36,0	4,1	34,5	3,4	33,0	2,8	31,5	2,4	30,0	2,1	28,5	1,8	27,0	1,6	25,5	194,
26	5,7	39,2	4,6	37,6	3,8	36,1	3,2	34,5	2,7	33,0	2,3	31,4	2,0	29,9	1,8	28,4	202,
27	6,4	42,5	5,2	40,9	4,3	39,3	3,6	37,7	3,1	36,1	2,7	34,5	2,3	32,9	2,0	31,3	210,
28	7,2	45,9	5,8	44,3	4,8	42,6	4,0	41,0	3,4	39,3	3,0	37,7	2,6	36,1	2,3	34,4	217,
29	8,0	49,3	6,4	47,6	5,3	45,9	4,5	44,3	3,8	42,6	3,3	40,9	2,9	39,2	2,5	37,5	225,
30	8,9	53,0	7,2	51,3	5,9	49,5	5,0	47,8	4,3	46,1	3,7	44,3	3,2	42,6	2,8	40,8	232,
32	10,9	60,8	8,9	58,9	7,3	57,1	6,2	55,2	5,2	53,4	4,5	51,6	3,9	49,7	3,5	47,9	247,
34	13,3	68,8	10,8	66,9	8,9	64,9	7,5	63,0	6,4	61,1	5,3	59,1	4,8	57,2	4,2	55,3	263,
36	16,1	78,1	13,1	76,0	10,s	74,0	9,1	72,0	7,7	69,9	6,7	67,8	5,8	65,8	5,1	63,7	278,
38	19,2	87,2	15,6	85,1	12,9	82,9	10,8	80,8	9,2	78,5	7,9	76,4	6,9	74,3	6,1	72,1	293,
40	22,0	97,1	18,6	94,9	15,3	92,6	12,9	90,1	11,0	88,1	9,5	85,9	8,2	83,7	7,8	81,4	308,
421	28,3	110,1	22,9	107,7	18,9	105,3	15,9	103,0	13,6	100,8	11,7	98,2	10,2	95,8	9,0	93,5	328,
45	34,0	123,8	27,8	121,3	22,8	118,8	19,1	116,3	16,3	113,6	14,1	111,3	12,2	108,8	10,8	106,3	346,
471	41,2	138,6	33,3	135,9	27,6	133,3	23,2	130,6	19,7	128,0	17,0	125,3	14,8	122,7	13,0	120,1	365,
50	48,8	153,4	39,5	150,7	32,7	148,0	27,4	145,2	23,4	142,5	20,2	139,8	17,6	136,9	15,4	134,3	384,
55 50 °)	68,9 92,9	184,4 222,3	55,8	181,5 220,2	46,1	178,5 216,9	38,7 51,9	175,5 213,6	33,0	172,8 210,1	28,5	169,s 207,1	24,8	166,8 203,9	21,8	163,9 200,6	424,

10. Säulen aus breitflanschigen

➡ bedeutet: Tragfähigkeit der Säulen bezogen auf die Biegungsebene xx

	Quer-	Trag- heits-	Trag- heits- moment	Ge- wicht		Tra	gfähig	keit de	er Säu	len in	Tonne	en bei	einer	Länge	in Me	tern	on:	
Nr.	schnitt F	für	for	pro Meter	2	,5	2	75] 3	,0	3	25	3	.5	3,	75	4	,0
	cm ²	cm*	cm,	kg	н	I	н	I	-	I	-	I	=	I	н	1	н	1
18 B	59,9	1073	3512	47,0	38,4	47,9	36,2	46,7	34,1	45,5	32,0	44,4	29,9	43,2	27,7	42,0	25,6	40,6
20 B	70,4	1568	5171	55,3	47,7	57,2	45,4	56,5	43,2	55,3	41,0	54,0	38,7	52,8	36,5	51,6	34,3	50,
22 B	82,6	2216	7379	64,8	58,2	69,1	55,8	67,7	53,5	66,5	51,1	65,2	48,7	63,a	46,8	62,5	43,9	61,
24 B	96,8	3043	10260	76,0	70,5	82,2	67,9	80,s	65,2	79,4	62,6	78,0	60,1	76,6	57,5	75,2	54,9	73,6
25 B	105, 1	3575	12066	82,5	77,6	89,9	74,8	88,4	72,1	86,9	69,5	85,4	66,7	84,0	64,0	82,5	61,3	81,0
26 B	115,6	4261	14352	90,7	86,5	99,4	83,6	97,9	80,7	96,8	77,9	94,8	75,0	93,2	72,1	91,7	69,4	90,1
27 B	123,2	4920	16529	96,7	93,4	106,8	90,4	105,1	87,5	103,5	84,5	101,9	81,7	100,3	78,7	98,7	75,8	97,1
28 B	131,8	5671	19052	103,5	101,0	114,7	97,9	113,1	95,0	111,4	92,0	109,8	89,0	108,1	85,9	106,5	82,9	104,
29 B	141,1	6417	21866	110,8	108,9	123,5	105,8	121,6	102,7	119,9	99,6	118,2	96,4	116,5	93,3	114,9	90,2	113,5
30 B	152,1	7494	25201			133,1										124,7	99,3	123,0
32 B	160,7	7867	30119	126,1			122,0										104,8	131,8
34 B	167,4	8097	35241	131,4			126,9		123,2				116,0			140,6		138,
36 B	181,5	8793	42479			158,8							125,s			153,9		152,
38 B	191,2	9175	49496	150,1	148,9	167,3	144,7	167,3	140,5	167,3	136,5	167,1	132,3	165,2	128,1	163,5	124,1	161,8
40 B	203,6	9721	57834		158, 1												131,9	173,
421B	213,9	10078	68249	167,9											142,7		138,0	184,
45 B	229,8	10668	80887		177,7										152,5		147,4	198,8
471B	242,0	11142	94811	190,0	187,3	211,8	182,0	211,8	176,7	211,8	171,3	211,8	166,0	211,8	160,7	211,8	155,4	211,5
50 B	261,8		111283	205,5			195,8								172,5	229,1	166,5	229,
55 B	288,0			226,1			214,6	252,0			201,6		195,0	252,0		252,0	182,0	252,
60 B	300,6		179303		229,7	263,0					208,9	263,0			194,8	263,0	187,9	263,
65 B	314,5		217402	246,9	239,0	275,2				275,2		275,2			201,9	275,2	194,7	275,
75 B	335,7	12823	302560	263,5	252,4	293,7	244,4	293,7	236,3	293,7	227,9	293,7	219,9	293,7	211,8	293,7	203,8	293,



11. Säulen aus einem Ţ-Eisen Ţ я уу Hierzu Zeichnung

Nr.	Nor	ner der mal- file	Quer- schnitt	Trag- heits- moment iar	Trag- heits- moment für	Ge- wicht pro		āhigkeit ,5		äulen it 75		en bei d		inge in 25		von:
	,	C-Eisen	F cm ²	cm,	Ä.	Meter kg	⊶	ĭ	ъ€	ĭ	ℷ	ĭ	ъс	Ĭ	э-с	I
16/12	16	12	56,8	783	4153	44,6	33,6	46,6	31,2	45, €	29,0	44,5	26,6	43,6	24,4	42,
16/14		14	63,6	1265	4937	49.9	41.9	52,5	39,5	51.4	37,0	50,3	35,5	49.2	33,3	48,
16/16	**	16	70,8	1905	5751	55,6	50,0	58,7	47,9	57,5	45,9	56,3	43,8	55,2	41,8	53,
17/12	17	12	59,2	795	4720	46,5	34,8	49,0	32,2	48,0	29,8	46,9	27,4	46,0	24,9	45,0
17/14	l	14	66,0	1277	5577	51.6	43.2	54.9	40,9	53,8	38,7	52.7	36,4	51,7	34,2	50,
17/16	,,	16	73,2	1917	6468	57,5	51,4	61,1	49,3	60,0	47,1	58,9	44,9	57,7	42,8	56,
18/12	18	12	61,9	809	5351	48,6	36,0	51,6	33,4	50,6	30,8	49,6	28,2	48,6	25,7	47,0
18/14	,,	14	68,7	1291	6284	53,9	44,6	57,6	42,2	56,5	39,8	55,4	37,4	54,3	35,0	53,
18/16	,,	16	75,9	1931	7255	59,6	52,9	63,9	50,7	62,7	48,4	61,6	46,1	60,4	43,9	59,
19/12	19	12	64,5	825	6035	50,6	37,2	54,2	34,4	53,1	31,7	52,2	29,0	51,1	26,3	50,
19/14	,,	14	71,3	1307	7048	56,0	46,0	60,2	43,4	59,1	40,9	58,0	38,4	57,0	35,9	55,5
19/16	"	16	78,5	1947	8102	61,6	54,5	66,5	52,1	65,4	49,8	64,2	47,3	63,0	45,0	61,
20/12	20	12	67,4	845	6800	52,9	38,5	57,0	35,7	56,0	32,8	55,0	29,0	54,0	27,1	53,0
20/16	,,	16	81,4	1967	9039	63,9	56,8	69,4	53,7	68,2	51,2	67,1	48,8	65,9	46,2	64,
20/18	"	18	89,4	2825	10324	70,2	65,1	76,4	62,7	75,3	60,3	74,0	57,9	72,8	55,5	71,
21/12	21	12	70,3	865	7622	55,8	39,9	59,8	36,9	58,8	33,9	57,8	30,9	56,8	27,9	55,
21/16	"	16	84,3	1987	10038	66,2	57,8	72,3	55,2	71,1	52,6	70,0	50,0	68,8	47,4	67,
21/18	"	18	92,3	2845	11424	72,5	66,9	79,4	64,4	78,2	61,9	76,9	59,4	75,7	56,9	74,
22/12	22	12	73,5	891	8539	57,7	41,5	62,9	38,3	61,9	35,1	60,9	32,0	59,8	28,8	58,8
22/16	23	16	87,5	2013	11139	68,7	59,7	75,4	57,0	74,3	54,3	73,1	51,5	71,9	48,7	70,8
22/20	"	20	103,9	3985	14251	81,6	78,2	90,1	75,6	88,7	73,1	87,4	70,7	86,0	68,2	84,6
23/12	23	12	76,6	916	9526	60,1	43,0	65,9	39,7	64,9	36,4	63,9	33,0	62,8	29,7	61,6
23/16	.,	16	90,6	2038	12317	71,1	61,5	78,5	58,6	77,3	55,7	76,2	52,9	75,0	50,0	73,6
23/20	-11	20	107,0	4010	15655	84,0	80,3	93,2	77,6	91,9	75,0	90,5	72,3	89,2	69,8	87,
24/14	24	14	86,9	1430	12078	68,2	54,4	75,4	51,2	74,3	48,0	73,2	44,8	72,1	41,5	71,0
24/18	**	18	102,1	2928	15318	80,2	73,0	89,1	70,1	87,8	67,3	86,6	64,4	85,4	61,6	84,1
24/22	,,	22	120,9	5600	19588	94,9	93,7	105,8	91,0	104,6	88,4	103,2	85,7	101,8	83,1	100,

Differdinger T-Eisen.

(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y).

	N.	
X	-	x
	ý	•

Nr.	4	,5	5	,0	5	,5	6	0,0		1,5	7	,0	7	,5	8	3,0
	н	1	н	I	н	I	н	1	н	I	н	1	H	I	I	1
18 B	21,2	38,5	17,2	36,1	14,2	33,8	11,9	31,4	10,2	29,1	8,8	26,8	7,6	24,4	6,7	22,1
20 B	29,s	47,9	25,1	45,4	20,7	42,9	17,4	. 40,5	14,6	38,0	12,9	35,5	11,2	33,1	9,8	30,0
22 B	39,2	58,6	34,4	56,0	29,3	53,4	24,6	50,7	21,0	48,1	18,1	45,5	15,6	42,9	13,0	40,
24 B	49,8	71,0	44,5	68,1	39,4	65,3	33,8	62,5	28,6	59,6	24,8	56,8	21,6	54,0	19,0	51,
25 B	55,9	78,1	50,4	75,1	45,1	72,8	39,7	69,3	33,8	66,3	29,2	63,4	25,4	60,4	22,3	57,
26 B	63,6	87,0	57,9	83,9	52,1	80,8	46,5	77,7	40,3	74,6	34,8	71,4	30,3	68,3	26,6	65,
27 B	70,0	93,9	64,1	90,7	58,3	87,5	52,4	84,3	46,6	81,1	40,2	77,9	35,0	74,7	30,8	71,
28 B	76,8	101,5	70,9	98,2	64,8	94,9	58,8	91,6	52,7	88,4	46,3	85,1	40,3	81,8	35,4	78,
29 B	83,8	109,8	77,6	106,4	71,3	103,0	65,0	99,6	58,7	96,2	52,5	92,6	45,6	89,5	40,1	85,
80 B	92,8	119,4	86,4	115,9	79,9	112,1	73,3	108,s	66,8	105,3	60,3	101,8	53,3	98,1	46,8	94,
32 B	97,9	128,2	91,0	124,7	84,2	121,3	77,3	117,6	70,4	114,1	63,5	110,6	55,9	107,0	49,2	103,
84 B	101,6	135,4	94,2	131,9	87,0	128,6	79,8	125,0	72,7	121,5	65,5	118,2	57,6	114,7	50,6	111,
36 B	110,2	148,6	102,4	145,0	94,6	141,4	86,8	137,9	79,0	134,3	71,1	130,7	62,5	127,2	55,0	123,
88 B	115,7	158,1	107,5	154,7	99,2	151,0	91,0	147,4	82,6	144,0	74,4	140,3	65,2	136,7	57,3	133,
40 B	123,0	170,0	114,9	166,3	105,3	162,7	96,5	159,0	87,8	155,6	78,8	151,9	69,1	148,2	60,8	144,
421B	128,6	180,5	119,4	176,9	109,9	173,3	100,5	169,6	91,1	166,2	81,9	162,6	71,7	158,9	63,0	155,
45 B	137,4	195,1	127,3	191,5	117,2	187,8	107,1	184,1	97,0	180,5	86,9	176,8	75,9	173,1	66,7	169,
47 B	144,5	207,9	133,8	204,0	123,2	200,4	112,5	196,7	101,9	193,1	91,0	189,5	79,8	185,9	69,6	182,
60 B	154,7	226,2	143,1	222,5	131,4	218,6	119,6	214,7	107,9	211,0	96,1	207,1	83,3	203,4	73,2	199,
55 B	169,1	252,0	155,8	248,3	142,8	244,2	129,6	240,5	116,6	236,7	102,7	232,7	89,5	229,0	78,6	225,
50 B	174,0	263,0	160,2	262,1	146,4	258,5	132,3	254,9	118,1	251,0	103,4	247,4	90,1	243,8	79,2	239,
55 B	179,9	275,2	165,1	275,2	150,3	273,3	135,5	269,8	120,8	266,4	104,6	262,6	91,1	259,1	80,1	255,
75 B	187,3	293,7	171,2	293,7	154.8	293,7	138,3	293.7	121.4	290,4	104.7	287.0	91.2	283.7	80,1	280

und 2 [-Eisen. (Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y).



Nr.	3,	75	4	0	4.	5	5.	0	5,	5	6,	0	6,	5	7,	0	7.	5	8,	0
	J⊷€	ĭ	>–€	Ĭ) – €	ĭ) —€	Ĭ	} ⊸€	Ĭ	Э⊸€	ĭ) ⊢ €	Ĭ)(Ĭ,)—€	Ĭ	ъ−с	I
16/12	22,1	41,6	196,	40,6	15,5	38,6	12,5	36,6	10,4	34,6	8,7	32,6	7,1	30,6	6,4	28,6	5,6	26,6	4,9	24,7
16/14	31,2		29,1	46,0	24,8	43,8		41,6				37,3				32,9	9,0		7,9	28,6
16/16	39,7	52,7	37,7	51,6	33,6	49,2	29,5	46,9	25,2	44,5	21,2	42,1	18,0	39,s	15,6	37,5	13,3	35,1	11,9	32,7
17/12	22,5	44,0	19,9	43,0	15,7	41,0	12,7	39,0	10,5	37,0	8,8	35,0	7,5	33,0	6,5	31,1	5,7	29,1	5,0	27,1
17/14	31,9		29,7	48,4	25,1	46,3		44,2	16,0	42,0	14,2	39,8	12,1	37,2		35,5	9,1	33,3	8,0	31,8
17/16	40,7	55,3	38,5	54,2	34,3	51,8	29,9	49,5	25,3	47,1	21,3	44,8	18,1	42,5	15,6	40,1	13,6	37,8	12,0	35,4
18/12	23,1	46,6	20.2	45.6	16.0	43,6	12,9	41,6	10,7	39,6	9,0	37,6	7,7	35,7	6.6	33.6	5,8	31,6	5.1	29,7
18/14	32,6	52,2	30,3	51,1	25,5	49,0		46,8	17,1	44,7		42,5		40,3	10,5	38,2	9,2		8,1	
18/16	41,7	58,1	39,4	56,9	34,8	54,6	30,4	52,2	25,5	49,9	21,5	47,6	18,3	45,2	15,8	43,0	13,7	40,6	12,1	38,9
19/12	23,7	49,1	20,6	48.2	16.3	46.3	13.2	44.2	10.9	42.2	9.2	40, 3	7.8	38,2	6.7	36.2	5.9	34.2	5,2	32,3
19/14	33,4	54,6		53,8	25,8	51,5	20,9	49,4	17,3	47,3	14,5	45,1	12,4	43,0	10,7	40, s	9,3	38,6	8,2	36,5
19/16	42,6	60,8	40,3	59,6	35,6	57,2	30,9	55,0	25,7	52,6	21,6	50,3	18,4	48,0	15,9	45,7	13,8	43,3	12,2	41,1
20/12	24.0	52,0	21,1	51.0	16.7	48,9	13,5	46.9	11,2	44,9	9,4	42,9	8,0	40,9	6,9	38,9	6,0	36,9	5,8	34,8
20/16	43,8	63,7	41,3	62,4	36,3	60,2		57,8	26,0	55,5		53,2		50,9	16,1	48,6	14,0	46,2	12,3	44,0
20/18	53,2	70,8	50,8	69,0	46,0	66,5	41,2	64,0	36,5	61,5	31,4	59,0	26,7	56,5	23,1	54,0	20,1	51,5	17,7	49,0
21/12	24,6	54,8	21,6	53,7	17.1	51.7	13.8	49.7	11,4	47.7	9.6	45,6	8,2	43.6	7.1	41.6	6,2	39,6	5,4	37,5
21/16	44,8	66,5	42,2	65,3	36,9	63,1	31,7	60,7	26,3	58,4	22,1	56,1	18,s	53,8	16,2	51,4	14,1	49,1	12,4	
21/18	54,5	73,2	52,0	71,9	47,0	69,1	41,9	66,9	36,9	64,5	31,6	62,0	26,9	59,5	23,2	57,0	20,2	54,5	17,8	52,1
22/12	25,3	57,8	22,3	56,7	17,6	54.8	14.3	52.7	11.8	50,6	9,9	48,6	8,4	46,5	7,3	44,5	6,3	42,5	5,6	40,4
22/16	46,0	69,7	43,3	68,4	37,8	66,2		63,8	26,6	61,4	22,4		19,1	56,8		54,5	14,3	52,2	12,6	
22/20	65,7	83,4	63,1	82,1	58,1	79,4	53,0	76,8	48,0	741,	42,9	71,5	37,9	68,8	32,5	66,1	28,3	63,5	24,0	60,8
23/12	26,1	60,7	22,9	59,7	18,1	57,7	14.7	55,6	12.1	53,5	10,2	51,5	8,7	49,4	7,5	47,3	6,5	45,3	5,7	43,3
23/16	47,1	72,7	44,3	71,5	38,5	69,1		66,9	26,9			62,2		59,9	16,6	57,5	14,5	55,2	12,7	52,8
23/20	67,1	86,6	64,5	85,3	59,3	82,6	54,0	79,9	48,8	77,3	43,5	74,6	38,0	72,0	32,7	69,3	28,5	66,7	25,1	64,0
24/14	38,3	69.9	35,1	68,7	28.2	66,6	22,9	64,4	18,9	62.1	15,9	60,0	13,5	57,7	11.7	55.5	10.2	53,3	8,9	51,1
24/18	58,7			81,6		79,1			38,7		32,5		27,7	69,1	23,9	66,6	20,8	64,1	18,3	
24/22	80,4	98,9	77,7	97,4	72,4	94,7	67,0	91,8	61,7	89,0	56,3	86,1	51,0	83,3	45,7	80,4	39,8	77,6	35,0	74,2

у**)** _____у

11. Säulen aus einem [-Eisen

Nr.	Nor	ner der mal-	Quer- schnitt	Trag- heits- moment für	Trag- beits- moment for	Ge- wicht pro		ähigkeit .5		iulen ii 75	Tonno	n bei e	iner Li			von:
		filo C-Eisen	F cm ^q	^{cm} ,	Ĭ,	Meter kg	J⊷€	ĭ	3 C	I) —€	ĭ	⊶	Ĭ) –€	I
25/14	25	14	90,5	1465	13364	71,0	56,8	78,9	52,9	77,7	49,5	76,7	46,2	75,6	42,8	74,4
25/18		18	105,7	2963	16826	83,0	75,8	92,5	72,2	91,3	69,2	90,1	66,2	88,8	63,2	87,6
25/22		22	124,5	5635	21380	97,7	96,1	108,9	93,4	108,2	90,6	106,8	87,8	105,3	85,0	104,0
26/16	26	16	101,3	2137	16476	79,5	67,7	88,6	64.4	87,7	61,1	86,5	57,7	85,3	54,4	84,1
26/20		20	117,7	4109	20540	92,4	87,2	103,0	84,3	102,4	81,2	101,1	78,3	99,7	75,3	98,4
26/24		24	137,9	7483	25854	108,3	109,1	120,7	106,3	120,5	103,6	119,1	100,7	117,6	97,9	116,1
27/16	27	16	105,1	2175	18089	82,5	69,9	92,0	66,4	91,3	63,0	90,2	59,5	88,9	56,0	87,8
27/20		20	121,5	4147	22411	95,4	89,7	106,3	86,5	106,1	83,5	104,7	80,3	103,4	77,2	102,1
27/24		24	141,7	7521	28052	111,2	111,8	124,0	109,0	124,0	106,0	122,9	103,2	121,3	100,2	119,9
28/18	28	18	117,0	3071	21996	91,9	82,1	102,4	78,7	102,4	75,2	101,1	71,8	99,8	68,4	98,5
28/22		22	135,8	5743	27454	106,6	103,8	118,8	100,6	118,8	97,5	117,9	94,4	116,5	91,3	115,0
28/26		26	157,6	10009	34064	123,7	127,2	137,9	124,2	137,9	121,2	137,6	118,2	135,9	115,4	134,3
29/18	29	18	120,8	3111	23946	94,8	84,4	105,7	80,9	105,7	77,8	104,7	73,7	103,5	70,2	102,2
29/22		22	139,6	5783	29724	109,6	106,4	122,2	103,2	122,2	99,8	121,7	96,6	120,2	93,4	118,8
29/26		26	161,4	10049	36712	126,7	129,9	141,2	126,9	141,2	123,8	141,2	120,7	139,8	117,7	138,2
30/18	30	18	125,0	3157	26045	98,1	87,1	109,4	83,4	109,4	79,8	108,8	75,9	107,5	72,3	106,1
30/22		22	143,8	5829	32154	112,9	109,3	125,8	105,8	125,8	102,4	125,8	99,1	124,4	95,6	122,9
30/26		26	165,6	10095	39531	130,0	133,0	144,9	129,8	144,9	126,7	144,9	123,4	143,9	120,2	142,3
32/20	32	20	142,1	4376	33678	111.6	103,0	124,3	99,2	124,3	95,3	124,3	91,5	123,3	87,7	122,1
32/24		24	162,3	7750	41104	127,4	126,3	142,0	122,7	142,0	119,3	142,0	115,7	141,5	112,1	140,1
32/28		28	184,8	13106	49893	144,7	150,8	161,3	147,3	161,3	143,9	161,8	140,8	161,3	137,5	159,8
34/20	34	20	151,1	4494	39239	118,6	108,8	132,2	104,6	132,2	100,5	132,2	96,3	132,1	92,2	130,7
34/24		24	171,3	7868	47450	134,5	132,6	149,9	128,8	149,9	125,0	149,9	121,1	149,9	117,3	148,9
34/28		28	193,3	13224	57127	151,7	157,3	169,1	153,7	169,1	150,2	169,1	146,7	169,1	143,2	168,8
36/22	36	22	171,8	6197	50310	134,9	128,0	150,8	123,7	150,3	119,4	150,3	115,9	150,3	111,0	149,6
36/26		26	193,6	10463	60254	152,0	153,1	169,4	149,3	169,4	145,2	169,4	141,8	169,4	137,3	169,4
36/30		30	214,6	16869	70956	168,5	177,3	187,8	173,6	187,8	170,0	187,8	166,3	187,8	162,7	187,8
38/22	38	22	181,8	6352	57800	142,7	134,7	159,1	130,2	159,1	125,4	159,1	120,9	159,1	116,4	159,1
38/26		26	203,6	10618	68686	159,8	160,2	178,2	156,0	178,2	151,9	178,2	147,6	178,2	143,3	178,1
38/30		30	224,6	17024	80345	176,3	184,8	196,5	181,0	196,5	177,0	196,5	173,2	196,5	169,3	196,1
40/22	40	22	192,8	6540	66232	151,4	142,1	168,7	137,1	168,7	132,3	168,7	127,2	168,7	122,2	168,7
40/26		26	214,6	10806	78104	168,5	168,2	187,8	163,7	187,8	159,0	187,8	154,5	187,8	150,0	187,8
40/30		30	235,6	17212	90761	185,0	193,2	206,9	189,0	206,9	184.7	206,2	180,7	206,2	176,5	206,5

,)(,

12. Säulen aus einem breitflanschigen

C bedeutet: Tragfähigkeit der Säulen bezogen auf die Biegungsebene xx yy Hierzu Zeichnung

Nr.	d	Nummer der Profile			gheits- mente	Ge- wicht pro	Tra		keit der Säu 2,75		len in Tonne		en bei einer 3,25		Länge in Me			on:
		C-Eisen	F' cm²	J—€ cm²	Ğ,	Meter	J⊷c	ĭ	э⊷c	I	э⊷с	I	э–с	ĭ	> -€	ĭ	>~€	I
18/14	18 B	14	100,7	8352	2283	79,0	68,5	83,6	65,8	82,0	62,1	80, s	58,9	78,6	55,8	77,0	52,6	75,3
18/16	29	16	107,9	9323	2923	84,7	76,2	90,0	73,1	88,2	70,0	86,5	66,9	84,7	63,8	83,0	60,7	81,3
18/18	17	18	115,9	10418	3781	91,0	84,9	97,0	81,8	95,1	78,8	93,3	75,7	91,5	72,7	89,6	69,7	87,8
18/20	٠,,	20	124,3	11615	4895	97,6	94,0	104,4	91,0		88,1	100,5	85,1	98,6	82,1	96,7	79,1	94,8
18/22	,,,	22	134,7	13189	6453	105,7	104,8	113,6	101,9	111,6	99,0	109,5	96,1	107,5	93,2	105,5	90,2	103,4
18/24	"	24	144,5	14677	8269	113,4	115,1	122,8	112,2		109,4	118,0	106,5	115,8	103,€	113,7	100,8	111,5
18/26	,,	26	156,5	16612	10719	122,9	127,4	132,9	124,5		121,7	128,4	118,9	126,1		123,8	113,2	121,5
18/28	,,	28	166,5	18482	13625	130,7	138,1	142,0			132,€	137,2	129,8	134,9	127,0		124,3	130,1
18/30	99	30	177,5	20600	17125	139,3	149,5	151,9	146,8	149,4	144,1	146,9	141,4	144,5	138,7	142,0	135,9	139,5
20/16	20 B	16	118,4	12070	3418	92,9	84,7	100,2	81,4	98,5	78,1	96,7	74,8	94,9	71,5	93,2	68,2	91,4
20/18	.,	18	126,4	13356	4276	99,2	93,2	107,3	89,9	105,5	86,7	103,6	83,4	101,8	80,2	99,9	76,9	98,1
20/20	,,	20	134,8	14756	5390	105,8	102,1	114,s	98,9	112,9	95,7	110,9	92,5	109,0	89,3	107,1	86,1	105,1
20/22	,,	22	145,2	16589	6948	114,0	113,0	124,1	109,9	122,1	106,7	120,0	103,6	118,0	100,4	116,0	97,3	113,9
20/24	,,	24	155,0	18321	8764	121,7	123,3	132,8	120,2	130,7	117,1	128,6	114,0	126,4	110,9	124,3	107,8	122,1
20/26	2/	26	167,0	20563	11214	131,1	135,6	143,6	132,5	141,3	129,5	139,1	126,4	136,8	123,3	134,6	120,3	132,3
20/28	.,	28	177,0	22705	14120	139,0	146,4	152,7	143,4	150,3	140,4		137,5	145,7	134,5	143,3		141,0
20/30	89	30	188,0	25129	17620	147,6	157,9	162,7	155,0	160,2	152,1	157,8	149,2	155,3	146,3	152,9	143,4	150,5
22/18	22 B	18	138,€	16955	4924	108,8	103,0	119,1	99,5	117,2	96,0	115,1	92,6	113,5	89,1	111,6	85,6	109,7
22/20	**	20	147,0	18575	6038	115,4	111,9	126,6	108,4	124,7		122,7	101,5	120,8	98,1	118,8	94,7	116,8
22/22	20	22	157,4	20688	7596	123,6	122,6		119,2	134,0			112,5		109,1	127,8	105,7	125,7
22/24	.,	24	167,2	22683	9412	131,3	132,9	144,8		142,7				138,4	119,5	136,2	116,2	134,1
22/26	**	26	179,2	25255	11862	140,7	145,3		142,0	153,4	138,7		135,4		132,1	146,6	128,8	144,3
22/28	**	28	189,2	27691	14768	148,5	156,1		152,9	162,5	149,7		146,5	157,8	143,3	155,4	140,0	153,
22/30	.,	30	200,2	30441	18268	157,2	167,8	174,8	164,6	172,1	161,5	170,0	158,3	167,5	155,2	165,1	152,0	162,7
24/20	24 B	20	161,2	23196	6865	126,5	123,4	140,2	119,7	138,2	116,0	136,2	112,3	134,8	108,6	132,2	104,9	130,2
24/22	,,	22	171,6	25610	8423	134,7	134,0	149,7	130,1	147,6	126,7	145,5	123,0	143,4	119,3	141,3	115,7	139,1

und 2 [-Eisen.



Tragfähigkeit der Säulen in Tonnen bei einer Länge in Metern von: 3.75 8,0 Nr. 75 → ĭ >-c Ĭ ⊶d ĭ >-€ **)**—€)—€ € >~€ **3**—€ 25/14 39.4 73,3 36,0 72.1 28.9 70.0 23.4 67.2 19.4 65.4 16,3 63,3 13,9 61,0 12.0 58.7 10.4 56.8 9,2 54.3 25/18 60.2 86.4 57,2 85,1 51,3 82,8 45,2 80,0 39.9 77,8 32,9 75.0 28,1 72.5 24.9 70.0 21,1 67.4 18.5 65.0 25/22 95,4 82,3 102,5 79,4 101,1 74,0 98,2 68,4 62,9 92,5 57,3 89,6 51,8 86.8 46,2 83,9 40,1 81,0 35,2 78,3 26/16 51,2 83.0 47,8 81,7 41,2 79,3 34,2 77,0 28,3 74,6 23,7 72,2 20,2 69.8 17,4 67,5 15,2 65,0 13,4 62.7 26/20 72,3 97,1 69,3 95,7 63,3 93,1 90,4 51,4 87,7 45,4 85,0 38,9 82,4 33,5 79,7 77,0 74,4 57.3 29.2 25.7 64,3 26/24 92,8 113,1 69,9 100,9 97,9 95.2 114.6 86,7 110,0 81,1 107,0 75,4 104,0 58,6 94,9 53,0 91,8 46,8 88.8 49,2 85,3 82,9 78,1 75,8 70,9 68,5 13,8 27/16 52.6 86.6 34,8 80,5 28,8 20,6 73,4 17.8 15.5 66.1 49 3 94 . 78,0 27/20 74.1 100.7 71,0 99,4 64.8 96.7 58,4 94,0 52.2 91.4 46.0 88.7 39.3 86.0 33 9 83 4 29.5 80.7 25.9 27/24 97,2 118,3 94,4 116,8 88,6 113,8 82,6 110,8 76,8 107,7 71,0 104,7 65,2 101,7 59,4 98,6 53,8 95,8 47,0 92,7 90,8 28/18 65,1 97,2 61,5 95,9 54,8 93,4 47,9 40,6 88,2 34,1 85,6 29,1 83,2 25,1 80,8 21,8 78,0 19,2 75,5 89,2 28/22 88,1 113,7 85,0 112,2 78,8 109,3 72,4 106,5 66,1 103,6 59,9 100,8 53,6 97,9 46,9 95,1 40,8 92.2 35,9 103,4 127,8 28/26 112,4 132,7 109,4 131,1 97,6 124,7 91,6 121,5 85,6 118,2 79,7 115,0 73,8 111,7 67,8 108,6 61,9 105,3 63,1 99,7 55,8 48,7 29/18 66,6 100,9 97,0 94,5 41,1 91,9 34,6 89,8 29,5 86,7 25,4 84,2 22,1 81,5 19,4 79,0 29/22 90.2 117.4 86,8 116,0 80,4 113,1 73,8 110,1 67,4 107,4 60,9 104,4 54,3 101,6 47,2 98,7 41,1 95,9 36,1 93,0 29/26 114,6 136,5 111,5 134,9 105,4 131,7 99,3 128,5 93,1 125,2 87,0 122,0 80,9 118,8 74,7 115,6 68,6 112,5 62,5 109,3 30/18 68,5 104,9 64,8 103,6 57,3 101,0 49,9 98,4 41,7 95,8 35,1 93,3 29,9 99,6 55,1 105,5 25,8 88,0 22,4 85,4 19,7 82,8 96,9 30/22 88,9 119,9 61,8 108.4 47,6 102,7 99,8 92.3 121.4 82.1 117.1 75.4 114.2 68.e 111.s 41.5 36.4 62,9 113,3 30/26 117,1 140,6 113,9 139,1 107,5 135,8 101,2 132,8 94,7 129,3 88,4 126,2 82.1 123,0 75,7 119,7 69,4 116,6 80,0 119.2 31,1 99,9 32/20 83 a 120 a 72.3 116.5 64,5 113,7 56,a 111,o 48,8 108,1 41,4 105,4 35,7 102,6, 27,4 97,1 32/24 108,6 138,6 105,2 137,0 98,0 133,9 91,1 130,8 83,9 127,9 76.9 124.8 70,0 121,7 62.8 118.6 55,1 115,6 48,4 112,5 32/28 134,2 158,1 130,9 156,5 124,4 153,2 117,8 149,8 111,3 146,3 104,7 143,0 98,0 139,7 91,6 136,4 85,0 132,9 78,5 129,8 34/20 28,1 105,3 83,9 127,8 75,6 125,0 67,2 122,2 58,8 119 4 49,9 116,6 42,5 113,8 36,7 110,9 32.0 108,2 113,6 147,3 109,8 145,8 34/24 87,0 136,5 71,9 130,4 64,4 127.3 56,0 124,2 49,2 121,1 102.3 142.7 94.7 139.6 79,5 133,4 34/28139,8 167,0 136,8 165,8 129,8 162,0 122,2 158,5 115,2 155,8 108,2 151,9 101,1 148,5 94,1 145,2 87,2 141,7 80,2 138,4 36/22 106,7 148,3 102,4 146,9 93,8 143,8 85,2 140,9 76,8 137,8 58,7 131,8 50,6 128,9 38,7 122,7 68,0 134,9 44,1 125,8 121,6 163,0 113,6 159,7 74,1 143.8 65,4 140,0 36/26 133,4 167,9 129,3 166,3 105,7 156,4 97,8 153,1 89,8 149,8 82,1 146,6 159,0 186,9 155,4 185,2 148,3 181,6 141,0 178,1 133,7 174,5 126,4 171,0 97,4 156,9 119,1 167,4 111,8 164,0 104,7 160,8 111,8 158,0 107,1 156,3 97,8 153,4 88,5 150,3 79,4 147,3 70,2 144,2 139,1 177,7 135,0 175,9 126,4 172,7 117,9 169,4 109,5 165,9 101,0 162,7 60,1 141,1 45,2 135,1 39,7 132,0 51,9 138,0 38/26 92,6 159,4 84.1 156,0 75,7 152,7 66,4 149,4 38/30 165,5 196,5 161,5 195,0 153,9 191,4 146,2 187,8 138,4 184,2 130,7 180,8 122,9 177,2 115,2 173,6 107,4 170,0 99,7 166,4 40/22 117,2 168,5 112,4 166,8 102,4 163,7 92,5 160,8 82,5 157,5 72,5 154,4 61,9 151,8 53,4 148,1 145,5 187,8 141,0 186,5 132,0 183,1 122,8 179,8 113,7 176,4 104,7 173,0 95,7 169,7 86,5 166,8 46,5 145,0 40,9 141,9 40.26 76,8 162,9 67.5 159.4 40/30 172,5 206,2 168,2 205,7 160,0 201,9 151,7 198,4 143,5 194,8 135,2 191,8 127,0 187,5 118,7 184,0 110,5 180,5 102,3 176,7

Differdinger <u>T</u>-Eisen und 2 [-Eisen.

(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y). (" " " " " x x). Seite 35.



Tragfähigkeit der Säulen in Tonnen bei einer Länge in Metern von: 4.0 4.5 5,0 6,0 6.5 .7.0 8,0 Nr. ĭ J—€)-C >–€ J-€ >−€ **)**—€ **)**←(**)**—€ >-€ 67,0 30,2 25,4 21,6 57,1 50,5 18/14 49,4 73,7 43.1 70,4 36,5 63 2 60.4 18.€ 53.8 16,2 143 47.1 51,3 51,7 18/16 57,6 79,5 76,0 45,1 72,6 38,7 69,1 32,5 65,6 27,7 62,1 23,9 58,6 20,8 55,2 18,3 18/18 66,6 86,0 60,5 82,3 54,4 78,8 48,4 75,0 42,0 71,3 35,8 67,6 30,9 64,0 60,8 23,6 56,6 26,9 18/20 76,2 92,8 70,2 89,0 64,8 85,1 58,4 81,3 52,4 77,4 46,5 73,5 40.n 69.7 34.8 65,8 30.6 62,0 18/22 87,3 101,4 81,5 97,8 93,2 69,8 89,1 85,0 68,7 75,6 64,0 58.1 81,0 52.3 76.9 45,9 72,8 40.3 18/24 97,9 75,0 109,4 92.2 105.1 86,4 100.8 80,7 96,5 75,0 92.2 69.2 87.9 63,5 83.€ 57,8 79,8 51,7 18/26 110,4 119,3 104.7 114.7 99,0 110,1 93.1 87.7 101,0 82,0 96,5 76,3 91.9 70,7 87.3 65,0 82,8 116,0 108,8 18/28 121,5 127,8 123,0 110,5 118,3 105,0 113.5 99,4 93,9 104,1 88,4 99,3 82.9 94,8 77,4 89,8 137,1 117,0 95,3 102,4 18/36 133,2 127,8 117,3 106.1 112,3 100,7 107,4 97,5 132,1 122,4 127,2 122,2 111,5 89,9 20/16 64,9 79,1 75,8 89,7 58,3 86,2 51,7 82,8 45,1 38,0 32,4 72,1 27,9 68,6 24,8 65,1 21,4 61,5 20/18 73,6 96,8 67,1 92,6 60,6 88,9 54,1 85,2 47,6 81,5 40,5 77,8 34,9 74,1 30,4 70,4 26,7 66,7 20/20 82,9 103,2 76,5 99,3 70.1 95,5 63,8 91,6 57,3 87.7 50,9 83,9 44.0 80,0 38.3 76,1 33.7 72.8 107,8 75,2 20/22 94,1 87,8 87,4 79,3 111.9 81,5 103,7 99,7 68.9 95.6 62.6 91,5 56,8 49,4 83,4 43.4 20/24 104.8 120.0 98.6 115,7 92,4 111,4 86.2 107.2 80,0 102.9 73.8 98.6 67,7 94.8 61,5 90,1 54.8 85.s 20/26 117,2 130,1 111,1 125,5 105,0 121,0 98,9 116,5 92,8 112,0 86,8 107,5 80,5 103.0 74,4 98,5 68,3 93,9 20/28 128.5 138.6 122.6 133.9 116.7 129.2 110.7 104,8 119.9 98 8 115.2 92.9 110,5 105.s 81.0 101.1 124.6 86.9 20/30 148,0 143,1 138,3 123,0 128,5 105,5 99,7 113,9 93,8 109,0 140,4 134,6 128,8 133,4 117,1 111,3 123,8 118.s 99/18 100,3 85,3 30,8 77,8 82,1 75,1 68,1 46,6 89,0 40,2 107,8 104,1 61,2 96,6 54,2 92,8 35,0 81,5 22/20 91,2 114,9 84,3 111,0 77,5 107,0 70,6 103,1 63,7 99,2 56,8 95,3 49, 3 91,3 87,4 83,5 42,9 37,7 22/22 102,3 123.6 95.5 119.5 88.7 115.4 81.9 111.3 75,1 107,2 68.3 103,0 61.5 98,9 54.0 94.8 47.5 90,7 22/24 66,0 97,5 131.9 106.2 127.6 99.5 123.3 92.8 119.0 86,1 114,7 79.4 110.4 72,7 106.1 101.8 58.8 137,5 112,3 72,6 22/26 125,5 142.1 118,9 133,0 105,7 128,5 99,1 124,0 92,4 119,4 85,8 114,9 79.2 110,4 105,8 22/25 136.s 150.7 130,4 146,0 141,3 117,5 . 136,7 111.1 132.0 104,7 127 8 98,5 122.8 91,8 85.4 113.2 124,0 117.9 121,3 22/30 148,9 160,2 142.6 155.4 136.3 150,5 130,0 145,6 123,7 140,7 117,4 135,9 111,2 131,0 104.9 126.1 98,6 24/20 101,1 128,2 93,7 124,1 86.3 120.1 78.9 116.1 71,5 112,0 64.1 108.0 56,0 104.0 48.8 99,9 42.0 95,9 24/22 137,0 97,3 128,6 75,3 116,0 59,9 103,3 112.0104.6 132.8 90,0 124,4 82,6 120,9 67,9 111,8 107,6 52.6

12. Säulen aus einem breitflanschigen

y] (y

Jet bedeutet: Tragfähigkeit der Säulen bezogen auf die Biegungsebene xx n. n. n. n. n. n. n. n. y.y. Hierzu Zeichnung

	Nummer		Quer-	Trägheits-		Ge- wicht	Tra	Tragfähigkeit der Säulen in Tonnen bei einer Länge in l											
Nr.	Prof		schnitt F	4	ente	pro	2,5		2,		3,	0	3,2		3	-	3,	75	
	I-Eisen		rm ^o	J—€	Ü,	Meter kg	⊶ເ	ĭ) —€	Ĭ	3 —€	Ĭ) —€	I) —€	Ĭ) —€	I	
24/24 24/26 24/28	24 B	24 26 28	181,4 193,4 203,4	27887 30814 33563	10239 12689 15595	142,4 151,8 159,7	144,3 156,6 167,6		164.1		149,5 160,6	154,2 164,8 173,9 183,8	133,4 145,9 157,1 169,0	162,5 171,5	129,8 142,3 153,6 165,6	149,8 160,3 169,1 178,9	126,1 138,7 150,1 162,2	147,6 158,0 166,8 176,4	
24/30 25/20 25/22 25/24	25 B	30 20 22 24	214,4 169,5 179,9 189,7	36662 25921 28492 30918	7397 8955 10771	168,3 133,1 141,2 148,9		148,1 157,4 166,0	126,3 137,0 147,2	146,0 155,4 164,2	122,5 133,1 143,5	144,0 153,3 162,0	118,6 129,3 139,7	141,9 151,1 159,8	114,8 125,5 135,9	139,9 149,0 157,6	111,0 121,7 132,1	137,8 146,8 155,8	
25/26 25/28 25/30 26/22	" " 26 B	26 28 30 22	201,7 211,7 222,7 190,4	34031 36945 40226 31892	13221 16127 19627 9641	158,3 166,2 174,8 149,5	163,3 174,3 186,0		159,6 170,6 182,5 145,3	175,1 184,2 194,2 165,2	155,9 167,0 178,9 141,3	172,7 181,8 191,8 163,0	152,1 163,4 175,3 137,3	189,3 160,8	148,4 159,7 171,8 133,8	168,1 177,0 186,8 158,3	144,7 156,1 168,2 129,3	174,6 184,3 156,8	
26/24 26/26 26/28 26/30	"	24 26 28 30	200,2 212,2 222,2 233,2	34471 37777 40860 44329	11457 13907 16813 20313	157,2 166,6 174,4 183,1	159,5 171,8 182,8 194,5	175,2 185,7 194,4 204,1	155,5 167,9 178,9 190,8	174,0 184,9 194,1 204,1	164,0 175,1 187,0	171,5 182,5 191,6 201,6	147,6 160,1 171,3 183,3	180,1 189,1 199,1	143,6 156,1 167,5 179,5	167,2 177,7 186,7 196,5	139,6 152,2 163,6 175,6	175,s 184,s 194,o	
27/22 27/24 27/26 27/28 27/30	27 B	22 24 26 28 30	198,0 207,8 219,8 229,8 240,8	35220 37958 41462 44719 48382	10300 12116 14566 17472 20972	155, 4 163,1 172,5 180,4 189,0	155,8 166,0 178,2 189,1 200,9	173,3 181,8 192,3 201,1 210,7	151,7 161,9 174,1 185,2 197,0	172,5 181,4 192,3 201,1 210,7	157,8	170,3 179,1 189,9 199,0 209,0	143,5 153,7 166,0 177,3 189,3		139,3 149,6 162,0 173,3 185,4	165,8 174,5 185,1 194,1 203,9	135,2 145,6 157,9 169,4 181,5	182,7	
28/24 28/26 28/28 28/30	28 B	24 26 28 30	216,4 228,4 238,4 249,4	41833 45541 48977 52839	12867 15317 18223 21723	169,9 179,3 187,1 195,8	173,2 185,4 196,3 208,1		169,0 181,2 192,2 204,0	189,4 199,9 208,6 218,2	164,8 177,1 188,1 200,0	187,3 198,1 207,3 217,3	160,6 172,9 184,0 196,0	185,0 195,7 204,8 214,8	168,7 179,9 192,0	182,6 193,3 202,3 212,2	152,2 164,5 175,8 188,0	199,8 209,6	
29/24 29/26 29/28 29/30	29 B	24 26 28 30	225,7 237,7 247,7 258,7	46041 49960 53580 57647	13613 16063 18969 22469	177,2 186,6 194,4 203,1	181,0 193,1 204,0 215,8	208,0 216,7 226,4	188,8 199,8 211,6	197,5 208,0 216,7 226,4	172,3 184,5 195,5 207,4	196,1 207,0 216,2 226,8	167,9 180,1 191,3 203,3		187,0 199,1	191,4 202,1 211,1 221,0 212,3	159,2 171,4 182,8 195,0 180,0		
30/26 30/28 30/30 32/26	30 B " " 32 B	26 28 30	248,7 258,7 269,7 257,3	54947 58757 63034 63316	17140 20046 23546 17513	195,2 203,1 211,7 202,0	202,5 213,3 225,0 209,2	217,6 226,4 236,0 225,1	198,0 208,9 220,7 204,6	217,6 226,4 236,0 225,1	193,5 204,5 216,4 200,0	217,3 226,4 236,0 225,1	189,0 200,1 212,0 195,2	214,8 223,9 234,0 224,0	184,5 195,7 207,7 190,5	221,4 231,3 221,6	191,3	218,8 228,7 219,1	
32/28 32/30 34/26	34 B	28 30 26	267,3 278,3 264,0	67519 72233 72082	20419 23919 17743	209,8 218,5 207,2	220,1 231,9 214,4	233,9 243,5 231,0	215,5 227,4 209,6	233,9 243,5 231,0	210,9 222,9 204,7	233,9 243,5 231,0	206,3 218,4 199,9	233,2 243,2 231,0	201,7 213,9 195,1	230,6 240,6 229,1	197,2 209,4 190,2	228,1 238,0 226,7	
34/28 34/30 36/26	" 36 B	28 30 26	274,0 285,0 278.1	76698 81870 83157		215,1 223,7 218,3	225,3 237,2 225,5	239,8 249,4 243,3	220,5 232,5 220,3	239,8 249,4 243,3	215,8 227,9 215,8	239,8 249,4 243,3	211,1 223,2 210,1 221,4	239,8 249,4 243,3 252,1	206,8 218,6 205,0 216,4	238,2 248,8 242,9 252,1	201,6 214,0 199,8 211,4	235,8 245,7 240,8 249,6	
36/28 36/30 38/26 38/28	38 B	28 30 26 28	288,1 299,1 287,8 297,8	88207 93859 94204 99707	24845 18821	226,2 234,8 225,9 233,8	236,5 248,4 233,0 244,0	252,1 261,7 251,8 260,6	231,4 243,4 227,7 238,8	252,1 261,7 251,8 260,6	226,4 238,5 222,3 233,6	252,1 261,7 251,8 260,6	233,6 217,0 228,3	261,7 261,8 260,6	210,4 228,7 211,6 223,1	261,7 251,8 260,6	223,7 206,3 217,9	259,6 259,7	
38/30 40/26 40/28	40 B	30 26 28	308,8 300,2 310,8	105863 106765 112742	25227 19367 22273	242,4 235,7 243,5	256,0 242,6 253,7	270,2 262,7 271,4	250,9 237,0 248,8	270,2 262,7 271,4	245,8 231,4 242,7	270,2 262,7 271,4	240,6 225,8 237,2	270,2 262,7 271,4	235,5 220,2 231,7	270,8 262,7 271,4	230,4 214,6 226,2	269,7 262,7 271,4	
40/30 42½/26 42½/28 42½/30	421B	30 26 28 30	310,5	119422 122731 129328 136695	19724 22630	252,1 243,7 251,6 260,2	265,8 250,5 261,7 273,8	281,1 271,7 280,4 290,1	260,4 244,7 255,9 268,2	281,1 271,7 280,4 290,1		281,1 271,7 280,4 290,1	249,7 233,0 244,5 257,0	281,1 271,7 280,4 290,1	244,3 227,1 238,8 251,4	281,1 271,7 280,4 290,1	238,9 221,3 233,0 245,8	281,1 271,7 280,4 290,1	
45/26 45/28 45/30	45 B	26 28 30	325,9	141222 148470 156558	23220	255,8 263,7 272,3	262,4 273,6 285,9	285,2 293,9 303,5	256,2 267,5 280,0	285,2 293,9 303,5	250,0 261,5 274,0	285,2 293,9 303,5	243,8 255,4 268,1	285,2 293,9 303,5	237,6 249,3 262,2	285,2 293,9 303,5	231,5 243,3 256,3	293,9 303,5	
47½/26 47½/28 47½/30 50/26	471B	26 28 30	348,6 359,6	161300 169231 178074	$23694 \\ 27194$	265,8 273,7 282,3	272,1 283,4 295,8	296,3 305,0 314,7	265,6 277,1 289,6	296,3 305,0 314,7	259,2 270,7 283,4 273,0	296,3 305,0 314,7 313,6	252,7 264,4 277,2 266,1	296,8 305,6 314,7 313,6	246,2 258,0 271,0 259,1	296,3 305,0 314,7 313,6	239,7 251 7 264,8 252,2	296,3 305,0 314,7 313,6	
50/28 50/30 55/26	50 B " " 55 B	26 28 30 26	368,4 379,4	184229 192873 202506 232721	$24270 \\ 27770$	281,3 289,2 297,8 301,9	287,0 298,5 311,0 306,8		280,0 291,7 304,4 299,2	313,6 322,4 332,0 336,5	284,0 297,7 291,6	322,4 332,0 336,5	278,1 291,1 284.0	322,4 332,0 336,5	271,3 284,4 276,4	322,4 332,0 336,5	264,5 277,8 268,8	322,4 332,0 336,5	
55/28 55/30 60/26	60 B	28 30 26	394,6 405,6 397,2	242887 254203 281094	25134 28634 22318	309,8 318,4 311,8	318,5 331,1 315,8	345,8 354,9 347,6	311,0 323,9 307,s	345,3 354,9 347,6	303,6 316,7 299,9	345,3 354,9 347,6	296,2 309,4 291,9	345,3 354,9 347,6	288,8 302,2 284,0	345,3 354,9 347,6	281,4 294,9 276,1	345,8 354,9 347,6	
60/28 60/30 65/26 65/28	65 B	28 30 26 28	418,2	292905 306042 335426 349009	28724 22460	319,7 328,3 322,7 330,6	327,6 340,4 325,6 337,6	365,9	319,8 332,9 317,3 329,5	356,3 365,9 359,7 368,5	312,0 325,3 308,9 321,3	356,3 365,9 359,7 368,5	304,3 317,7 300,6 313,2	356,3 365,9 359,7 368,5	296,5 310,2 292,2 305,0	356,3 365,9 359,7 368,5	288,7 302,6 283,9 296,9	356,3 365,9 359,7 368,5	
65/30 75/26 75/28 75/30	75 B	30 26 28 30	432,1 432,3 442,3	364103 456674	28866 22469 25375	339,2 339,4 347.2	350,6	378,1 378,3 387.0	342,7 331,2 343.7	378,1 378,3 387,0	334,7 322,2 334.9	378,1 378,3 387,0	326,8 313,2 326,2	378,1 378,3 387,0	318,9 304,2 317,4	378,1 378,3 387,0 396,6	310,9 295,2 308,6	378,1 378,3 387,0 396,6	

Differdinger __-Eisen und 2 [-Eisen. (Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y).



		_							Tonne									
Nr.		,0	4	.5	5.	پ٥	1	5, پ	6	پ٥	6	5. پ	7	.0		7,5		٥,
	>-€	A	>-€	Y	>-€	4)(Y) —€	Y	3—€	Ţ	J⊷€	4	>-€	4	3–€	I
24/24 24/26	122,5	145,4 155,7	115,s 128,o	141,0	108,0 120,8	136,6	100,8 113,6	132,2	93,5 106,5	127,8 137,3	86,s 99,s	123,4	79,0 92,2	119,1 128,1	71,8 85,0	114,7 123,5	64,0 77,8	
24/28	146,7	164,4	139,7	159,6	132,7	154,9	125,8	150,1	118,8	145,4	111,8	140,7	104,9	135,9	97,9	131,2	90,9	118, 126,
24/30	158,8	174,0	152,0	169,1	145,2	164,2	138,4	159,2	131,8	154,3	124,6		117,9	144,5	111,1	139,6	104,3	
25/20 25/22	107,1 117,8	135,8 144,7	99,4 110,2	131,7 140,4	91,7	127,5	84,0 94,9	123,4	76,s 87,3	119,3 127,5	68,8 79,8	115,2	60,4 72,0	111,1	52,6 63,7	107,0 114,6	46,2 56,0	102
25/24 25/26	128,4	153,1	120,8 133,5	148,6 158,8	113,8 126,0	144,2 154,1	105,7 118,5	139,7	98,2 111,0	135,s 144,s	90,6	130,8	83,1 96,1	126,4	75,5 88,6	121,9	67,3 81,2	117 126
25/28	152,4	172,2	145,2	167,4	137,9	162,8	130,6	157.8	123,3	152,9	116,1	148,1	108,8	143,8	101,5	138,5	94,2	133
25/30 26/22		181,8	157,6	176,8	150,4	171,9	143,3	166,9	136,2	161,9			122,0	152,0	114,9	147,0	107,7	142
26/22	125,3 135,6	154,1 162,6	117,2	149,7 158,0	109,2 119,8	145,8	101,2	140,2	93,2	136,5 144,3	85,9 95,9	139,7	77,1 88,0	127,6	68,6 80,0	123,2	60,3 71,6	118 126
26/26 26/28	148,3 159,8	173,0 181,8	140,4 152,1	168,2 176,8	132,5 144,5	163,4	124,7 136,6	158,6	116,s 129,1	153,9 162,1	109,0	149,1	101,1 113,8	144,s 152.s	93,3 106,2	139,6	85,4 98,5	134
26/30	172,0	191,4	164,5	186,4	157,1	181,3	149,6	176,2	142,1	171,2	134,6	166,1	127,1	161,0	119,6	155,9	112,1	150
27/22 27/24	131,1	161,4	122,9	156,9	114,6	152,5	106,4	148,0	98,1	143,6	89,9 100,7	139,1	81,7	134,7	73,4	130,2	64,4	125
27/26	141,5 153,9	169,9 180,3	133,8 145,8	165,3 175,5	125,2	160,7	117,0 129,6	156,0 165,9	108,6 121,5	151,4 161,1	113.4	146,8	92,5 105,3	142,2	84,4 97,2	137,6	76,2 89,1	133
27/28 27/30	165,4 177,7	189,1 198,8	157,5	184,2	149,6 162.2	179,2 188,6	141,7 154,4	174,3	133,8 146,7	169,3	125,9 138,9	164,4	118,0 131,2	159,5 168,2	110,1 123,5	154,5	102,2	149 158
28/24	148,0	178,0	139,5	173.3	131.1	168,6	122.7	163,9	114.3	159,8	105,9	154,6	97,4	149,9	89,0	145,3	80.6	140
28/26	160,3	188,4	152,0	183,6	143,6	178,7	135,2	173,9	126,9	169,0	118,5	164,2	110,1	159,3	101,8	154,5	93,4	149
28/28 28/30	171,7 184,0	197,a 207,o	163,8 176,0	192,3	155,4 168,0	187,s 196,s	147,8 159,9	182,3 191,6	139,0 151,9	177,3 186,5	143,9	172,3 181,3	122,6	167,3 176,2	114,5 127,9	162,8	106,3 119,8	157 165
29/24	154,9	186,6	146,1	181,9	137,4	177,2	128,7	172,4	120,o	167,7	111,3	162,9	102,6	158,2	93,9	153,4	85,1	148
29/26 29/28	167,1	197,2 206,0	158,4	192,s 201.0	149,8	187,s 195,s	141,1 153,0	182,4	132,4 144,6	177,5 185,8	123,7	172,6 180,8	115,1	167,7	106,4 119,1	162,7	97,7 110,8	157 165
29/30	190,8	215,8	182,5	210,6	174,1	205,4	165,8	200,2	157,5	195,0	149,2	189,8		184,6	132,5	179,4	124,2	174
30/26 39/28	175,5 186,9	207,3	166,6	202,3	157,6 169,2	197,2	148,6 160,4		139,6 151,6	187,2	130,8 142,8	182,2	121,6	177,9	112,6	172,1	103,6 116.s	167 175
30/30	199,0		190,4	220,7	181,7	215,4	173,1	210,1	164,4	204,9	155,7	199,6	147,1	194,3	138,4	189,0	129,7	
82/26	181,2	216,7	171,8	211,7	162,5	206,8	153,1	201,9	143,7	197,0	134,4	192,1	125,0	187,1	115,7	182,2	106,8	177
32/28 32/30	192,6 204,9	225,6 235,4	183,4	220,5	174,2 186,8	215,5	165,0 177,8	210,5 219,9	155,9 168,8	205,4	146,7 159,8	200,4 209,5	137,5 150,s	195,3 204,4	128,3 141,8	190,3	119,2 132,8	185 194
34/26	185,4	224,3	175,8	219,5	166,1	214,7	156,4	209,9	146,8	205,1	137,1	200,4	127,5	195,6	117,8	190,s	108,1	186
34/28 34/30	196,9 209,3	233,3	187,4 200,0	228,4	177,9	223,5	168,5 181,5	218,6 228,1	159,0 172,2	213,7 223,0	149,5 162,9	208,8 218,0	140,0 153,6	203,8 213,0	130,6 144,3	198,9	121,1 135,1	194 202
86/26	194,7	238,1	184,5	233,3	174,2	228,5	164,0	223,6	153,7	218,8	143,5	214,0	133,2	209,2	123,0	204,8	112,7	199
36/28 36/30	206,4 218,8	247,1 257,1	196,3 209,0	242,2 252,0	186,s 199,ı	237,3 246,9	176,2 189,3	232,s 241,s	166,2 179,4	227,4 236,8	156,2 169,6	222,5 231,7	146,1	217,5	136,1	212,6	126,0 140,0	207 216
38/26	201,0	248,2	190,3	243,4	179,6	238,6	169,0		158,3	229,1	147,6	224,3	136,9		126,3	214,6	115,8	210
38/28 38/30	212,6	257,3	202,2	252,4	191,7	247,5	181,2	242,6	170,s	237,7	160,8 174,0	232,8 242,2	149,9	228,0	139,4	223,1	128,9	218
40/26	225,3	260.5	215,0 197.8	262,2 255,7	204,8 186,5	257,2 250,9	194,5 175.3	252,2	184,3 164,1	247,2	152.9	236.6	163,8	237,2 231.8	153,5	227.1	143,3	227
40/28	220.8	269,6	209,8	264,7	198,8	259,8	187.8	254,9	176,s	250,1	165,8	245,2	154.8	240,3	143.8	235,4	132,9	230
40/30 421/26	233,6	279,6	222,8 203,8	274,6	212,0 192,1	269,6	201,3	264,6	190,5	259,6	179,8 157.0	254,6 248,0	169,0 145,3	249,6 243,3	158,3	244,6	147,5	239 234
121/28	227,8	280,4	215,9	266,8 275,8	204,1	271,0	193,0	266.5	181,5	261,5	170,1	256,7	158,8	251,9	147,2	247,1	135,8	242
24/30	240,2	290,1	229,0	285,8	217,8	280,9	206,7	276,0	195,5	271,1	184,3	266,2	173,1	261,8	161,9	256,4	150,7	251
45/28 45/28	225,3 237,2	285,2 293,9	212,9	282,0 291,1	200,5 213,0	277,3 286,3	188,1 200,8	272,6	175,8 188,7	267,9 276,7	163,4 176,6	263,2	151,0 164,5	258,5 267,1	138,6 152,3	253,8 262,8	126,s 140,2	249 257
45/30	250,3	303,5	238,5	301,1	226,8	296,2	214,8	291,8	202,9	286,4	191,1	281,5	179,2	276,6	167,4	271,7	155,5	266
171/26 171/28	233,3 245,3	296,3 305,0	220,3 232,6	295,0 304,1	207,3	290,4	194,4	285,7 294,8	181,4	281,1	168,5 181,9	276,4 285,1	155,5 169,2	271,8 280,4	142,8	267,1 275,6	129,6 143,8	262 270
71/80	258,6	314,7	246,2	314,2	233,8	309,3	221,4	304,5	209,0	299,6	196,6	294,8	184,2	289,9	171,s	285,1	159,4	280
50/26 50/28	245,2 257,7	313,6	231,3	313,6	217,3	309,2	203,4	304,4	189,5 203,2	299,7 308,6	175,6 189,6	295,0 303,8	161,6 176,0	290,2	147,7 162,4	285,5 294,1	133,8 148,8	280 289
50/30	271,1	332,0	257,8	332,0	244,5	328,2	231,2	323,3	217,9	318,4	204,6	313,4	191,8	308,5	178,1	303,6	164,8	298
55/26 55/28	261,2 274,0	336,5	246,0 259,1	336,5	230,9	335,8	215,7	331,1	200,5	326,4	185,3 199,8	330,6	170,1 184,9	317,0 325,8	155,0	312,3	138,9 155,3	307 316
55/30	287,7	354,9	273,2	354,9	258,7	354,9	244,9	350,1	229,7	345,2	215,8	340,4	200,в	335,5	186,3	330,7	171,8	325
60/26 69/28	268,1 281,0	347,6	252,2 265,5	347,6	236,3	347,6	220,4	345,9	204,6	341,5	188,7	337,0 346,0	172,8 187,9	332,5	156,9 172,3	328,0 336,8	139,5 156,8	323 332
60/30	295,0	365,9	279,9	365,9	264,8	365,9	249,6	365,1	234,5	360,5	219,4	355,8	204,2	351,2	189,1	346,5	174,0	341
65/26 65/28	275,5 288,6	359,7 368,5	258,8	359,7	242,2 256,2	359,7 368,5	225,5 239,9	359,7	208,8 223,6	357,2 366,3	192,1 207,4	352,9 362,0	175,4 191,1	348,6 357,6	158,7 174,8	344,3 353,2	140,4 158,5	348
65/30	303,0	378,1	287,1	378,1	271,3	378,1	255,4	378,1	239,5	376,4	223,7	371,9	207,8	367,4	191,9	363,0	176,1	358
75/26 75/28	286,2	378,s 387,o	268,2 282,3	378,8 387,0	250,3 264,8	378,3 387,0	232,3 247,3	378,3	214,3	378,3	196,3 212,2	378,3 387,0	178,3	374,3 383,3	160,s 177,2	370,3 379,3	140,4	366 375
75/80	314,7	396,6	297,7	396,6	280,6	396,6	263,8	387,0	246,5	387,0 396,6		396,6	134,7	200,3	195,4	389,2	178,4	385



13. Säulen aus 4 gleichschenkligen Winkeleisen.

Hierzu Zeichnung Seite 36.

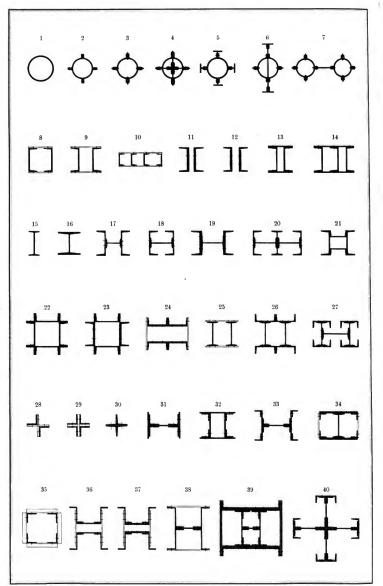
or-	Qt Dicke	Zwi-	nitt	Trag- heits- mo-	Ge- wicht		Tra	gfähi	keit (der Si	iulen	in To	nnen	bei ei	ner L	änge	in Me	tern v	on:	
rofil Nr.	8 mm	gr gr cream	F cm ²	ment J	pro Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
4	4 6 8	5 8 8 10	12,32 17,92 23,20 23,20	41,0 71,3 97 105	9,7 14,0 18,2 18,2	2,6 4,8 6,2 6,7	2,8 3,8 5,1 5,8	1,8 3,2 4,1 4,7	1,8 2,7 3,7 4,0	1,3 2,3 3,2 3,4	1,2 2,0 2,8 3,0	1,0 1,8 2,4 2,6	0,8 1,4 1,9 2,1	0,7 1,1 1,6 1,7	0,5 0,9 1,8 1,4	0,5 0,8 1,1 1,2	0,4 0,7 0,9 1,0	0,3 0,8 0,8 0,9	0,8 0,5 0,7 0,7	0 0 0
11/2	5 7 7 9	6 8 9 10	17,80 23,44 23,44 29,86 29,88	74,3 114 118 161 167	13,5 18,4 18,4 23,0 23,0	4,8 7,3 7,6 10,3 10,7	3,9 6,0 6,2 8,5 8,8	3,3 5,1 5,2 7,8 7,4	2,8 4,3 4,5 6,1 6,3	2,4 3,7 3,9 5,8 5,5	2,1 3,8 3,4 4,8	1,9 2,9 3,0 4,0 4,2	1,5 2,3 2,3 3,2 3,3	1,2 1,8 1,9 2,6 2,7	1,0 1,5 1,6 2.1 2,2	0,8 1,3 1,3 1,8 1,9	0,7 1,1 1,1 1,5 1,8	0,8 0,9 1,0 1,8 1,4	0,5 0,8 0,8 1,1	0 0 0 1 1
5	5 7 7 9	6 8 9 10 11	19,20 26,24 26,24 32,98 32,96	99,5 152 157 211 218	15,1 20,6 20,8 25,9 25,9	6,4 9,8 10,0 13,3 13,5	5,3 8,0 8,3 11,2 11,5	4,4 6,8 7,0 9,4 9,7	3,8 5,8 5,9 8,0 8,8	3,2 5,0 5,1 6,9 7,1	2,8 4,3 4,5 6,0 6,2	2,5 3,8 3,9 5,3 5,5	2,0 3,0 3,1 4,8 4,3	1,8 2,4 2,5 3,4 3,5	1,3 2,0 2,1 2,8 2,9	1,1 1,7 1,7 2,8	0,9 1,4 1,5 2,0 2,1	0,8 1,2 1,3 1,7 1,8	0,7 1,1 1,1 1,5 1,8	(
51/2	6 8 8 10 10	8 8 10 10 13	25,24 32,92 32,92 40,28	166 225 239 304 332	19,8 25,8 25,8 31,8 31,8	10,3 13,8 14,4 18,1 19,0	8,8 11,9 12,8 15,9 16,9	7,4 10,0 10,6 13,5 14,8	6,3 8,5 9,1 11,5 12,6	5,4 7,3 7,8 9,9 10,8	4,7 6.4 6,8 8,8 9,4	4,2 5,8 6,0 7,6 8,8	3,3 4,4 4,7 6,0 6,6	2,7 3,8 3,8 4,9 5,3	2,2 3,0 3,1 4,0 4,4	1,8 2,5 2,7 3,4 3,7	1,6 2,1 2,3 2,9 3,1	1,4 1,8 2,0 2,5 2,7	1,2 1,6 1,7 2,2 2,4	
6	6 8 8 10	8 8 10 10 13	27,84 36,12 36,12 44,28 44,28	212 287 303 384 416	21,7 28,4 28,4 34,8 34,8	12,5 16,7 17,3 21,5 22,4	11,0 14,8 15,4 19,2 20,3	9,4 12,8 13,5 16,9 18,1	8,0 10,9 11,5 14,5 15,8	6,9 9,8 9,9 12,5 13,8	6,0 8,3 8,6 10,9 11,8	5,8 7,2 7,8 9,6 10,4	4,2 5,7 6,0 7,6 8,2	3,4 4,6 4,8 6,1 6,7	2,8 3,8 4,0 5,1 5,5	2,4 3,2 3,4 4,3 4,6	2,0 2,7 2,9 3,8 3,9	1,7 2,3 2,5 3,1 3,4	1,5 2,0 2,2 2,7 3,0	
61/2	7 7 9 9 11 11	8 9 10 11 10 12 14	34,8 34,8 43,92 43,92 52,88 52,88 52,88	310 318 425 435 525 552 580	27,8 27,8 34,5 34,5 41,4 41,4	17,1 17,3 22,5 22,8 27,4 28,0 28,8	15,4 15,6 20,4 20,7 24,9 25,6 26,8	13,6 13,9 18,8 18,6 22,4 23,1 23,9	11,7 12,0 16,2 16,5 19,9 20,7 21,5	10,1 10,4 13,9 14,2 17,1 18,0 18,9	8,8 9,0 12,1 12,4 14,9 15,7 16,5	7,8 8,0 10,8 10,9 13,1 13,8 14,5	6,1 6,3 8,4 8,6 10,4 10,9 11,5	5,0 5,1 6,8 7,0 8,4 8,8 9,3	4,1 4,2 5,6 5,8 6,9 7,3	3,4 3,5 4,7 4,8 5,8 6,1 6,4	2,9 3,0 4,0 4,1 5,0 5,9 5,5	2,6 2,6 3,5 3,6 4,5 4,5	2,2 2,3 3,0 3,1 3,7 3,9 4,1	1
7	7 7 9 9 11 11	8 9 10 11 10 12 14	37,8 37,6 47,8 47.6 57,2 57,2	380 389 520 532 644 674 706	29,5 29,5 37,4 37,4 44,9 44,9	19,7 19,9 25,8 26,0 31,4 31,9 32,5	17,9 18,2 23,8 23,8 28,8 29,4 30,0	16,1 16,4 21,5 21.7 26,3 26,9 27,8	14,4 14,8 19,3 19,6 23,7 24,4 25,1	12,4 12,7 17,0 17,4 21,2 21,9 22,7	10,8 11,1 14,8 15,1 18,3 19,9 20,1	9,5 9,7 13,0 13,3 16,1 16,0 17,7	7,5 7,7 10,3 10,5 12 7 13,3 13,9	6,1 6,2 8,3 8,5 10,3 10,8 11,3	5,0 5,1 6,9 7,0 8,5 8,9 9,8	4,9 4,3 5,8 5,9 7,2 7,5 7,8	3,6 3,7 4,9 5,0 6,1 6,4 6,7	3,1 3,8 4,8 4,3 5,8 5,5	2,7 2,8 3,7 3,8 4,8 4,8	
11/2	8 8 10 10 12 12 12	8 10 10 13 10 12 15	46.0 46,0 56,4 56,4 66,8 66,8	530 554 698 745 850 888 947	36,1 36,1 44,3 44,3 52,4 52,4	25,4 25,9 32,1 32,8 38,4 39,0 39,9	23,4 23,9 29,7 30,5 35,6 36,3 37,9	21,3 21,9 27,3 28,1 32,8 33,5 34,8	19,3 19,9 24,9 25,8 30,0 30,8 31,9	17,3 17,9 22,5 23,5 27,9 28,0 29,3	15,1 15,8 19,9 21,2 24,2 25,3 26,8	13,3 13,9 17,5 18,6 21,3 22,2 23,7	10,5 10,9 13,8 14,7 16,8 17,5 18,7	8,5 8,9 11,2 11,9 13,8 14,2 15,2	7,0 7,8 9,8 9,9 11,2 11,7	5,9 6,2 7,8 8,3 9,4 9,9	5,0 5,2 6,6 7,1 8,0 8,4 9,0	4,9 4,5 5,7 6,1 6,9 7,2 7,7	3,8 3,9 5,0 5,8 6,0 6,3 6,7	1
8	8 8 10 10 12 12 12	8 10 10 13 10 12 15	49,2 49,2 60,4 60,4 71,8 71,8	636 663 837 890 1014 1057 1123	38,6 38,8 47,4 47,4 56,2 56,2	28,5 28,8 35,7 36,5 42,7 43,3 44,1	26,4 26,8 33,3 34,1 39,8 40,5 41,4	24,4 24,8 30,9 31,8 37,0 37,7 38,7	22,3 22,8 28,4 29,4 34,1 34,9 36,0	20,8 20,8 26,0 27,1 31,3 32,1 33,3	18,8 23,8 24,7 28,4 29,3 30,6	15,9 16,6 20,9 22,8 25,4 26,5 27,9	12,8 13,1 16,5 17,6 20,0 20,9 22,8	10,2 10,6 13,4 14,2 16,2 16,9 18,0	8,4 8,8 11,1 11,8 13,4 14,0 14,8	7,1 7,4 9,8 9,9 11,8 11,7 12,5	6,0 6,8 7,9 8,4 9,8 10,0	5,2 5,4 6,6 7,3 8,8 8,6 9,2	4,5 4,7 6,0 6,8 7,2 7,5 8,0	
9	9 9 11 11 11 13 13	8 11 10 12 14 10 12 16	62,0 62,0 74,8 74,8 74,8 87,2 87,2 87,2	1000 1056 1280 1328 1374 1525 1582 1700	48,7 48,7 58,7 58,7 58,7 68,5 68,5 68,5	38,8 39,8 47,3 47,8 48,8 55,5 56,1 57,2	36,9 44,6 45,1 45,6 52,3 53,0 54,2	33,9 34,7 41,9 42,4 43,0 49,9 51,3	31,6 32,4 39,8 39,8 40,4 46,1 46,8 48,8	29,3 30,2 36,5 37,1 37,8 43,0 43,8 45,3	27,0 27,8 33,8 34,4 35,8 39,8 40,7 42,4	24,7 25,7 31,1 31,8 32,8 36,7 37,8 39,4	19,8 20,9 25,3 26,8 27,4 30,1 31,2 33,5	16,0 16,9 20,5 21,2 22,0 24,4 25,3 27,9	13,8 14,0 16,9 17,8 18,8 20,8 20,9 22,5	11,1 11,7 14,2 14,8 15,8 16,9 17,8 18,9	9,5 10,0 12,1 12,6 13,0 14,4 15,0 16,1	8,2 8,6 10,4 10,6 11,2 12,4 12,9 13,9	7,1 7,5 9,1 9,4 9,8 10,8 11,8 12,1	1
10	10 10 12 12 12	10 13 10 12 15	76,8 76,8 90,8 90,8 90,8	1555 1633 1878 1940 2038	60,3 60,3 71,3 71,3 71,8	50,8 51,5 60,4 60,9 61,7	48,3 48,9 57,4 57,9 58,7	45,7 46,5 54,4 55,0 55,8	43,1 43,9 51,4 52,0 53,0	40,8 41,4 48,4 49,1 50,1	38,0 38,9 45,4 46,1 47,2	35,5 36,4 42,5 43,1 44,4	30,3 31,4 36,5 37,3 38,6	24,9 26,1 30,0 31,0 32,6	20,6 21,8 24,8 25,7 26,9	17,3 18,1 20,9 21,6 22,8	14,7 15,8 17,8 18,4 19,3	12,7 13,8 15,8 15,8 16,6	11,1 11,6 13,4 13,8 14,5	1 1 1 1 1



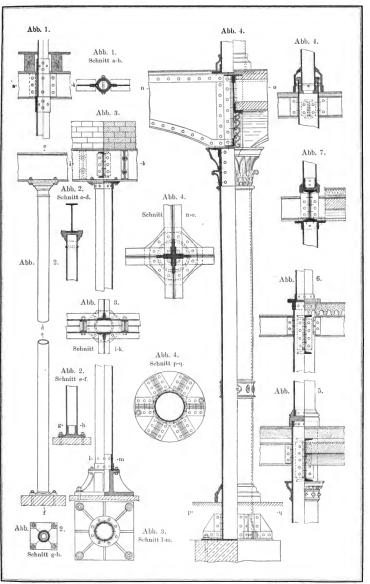
13. Säulen aus 4 gleichschenkligen Winkeleisen.

Hierzu Zeichnung Seite 36.

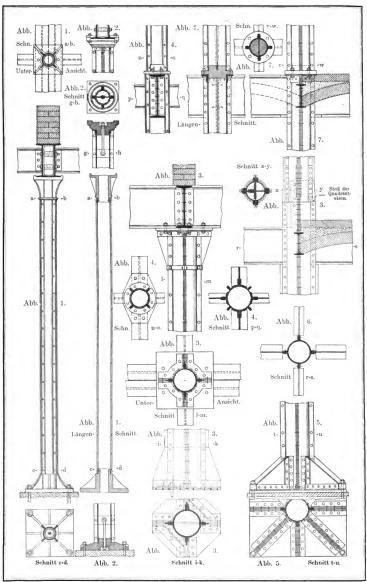
Nor- mal-	Qu Dicke	zei-	1	Trag- heits- mo-	Ge- wicht		Tre	gfāhi	gkeit	ler Sä	ulen	in To	nnen	bei ei	ner L	änge i	n Mei	tern v	on:	
Nr.	b mm	δ ₁ mm	F em²	ment J cm ⁴	pro Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
10	14 14 14 14	10 12 15 18	104,8 104,8 104,8 104,8	2209 2283 2398 2518	82,3 82,3 82,3 82,3	70,0 70,6 71,4 72,2	68,1	63,9 63,9 64,8 65,8	61,5	56,3 57,1 58,2 59,3	52,9 53,8 54.9 56,9	49,5 50,4 51,7 52,9	42,6 43,7 45,1 46,5	35,3 36,5 38,5 40,1	29,8 30,2 31,7 33,8	24,5 25,4 26,6 28,0	20,9 21,6 22,7 23,8	18,6 19,8 20,6	15,7 16,2 17,1 17,9	13, 14, 15, 15,
11	10 10 12 12 12 12 14 14 14	10 13 10 13 15 10 13 15 18	84,8 84,8 100,4 100,4 116,0 116,0 116,0	2037 2129 2458 2570 2647 2873 3004 3095 3235	66,6 66,8 78,8 78,8 78,8 91,1 91,1 91,1	58,4 59,0 69,5 70,1 70,8 80,5 81,9 81,8 82,5	66,4 67,2 67,6 77,0	53,2 53,9 63,4 64,2 64,7 73,5 74,4 75,0 75,9	51,4 60,3 61,2 61,7 70,0 71,0 71,7	48,0 48,8 57,3 58,2 58,8 66,5 67,6 68,3 69,5	45,4 46,3 54,8 55,8 63,0 64,1 64,9 66,0	42,8 43,8 51,2 52,3 52,9 59,5 60,1 61,8 62,6	37,6 38,7 45,1 46,8 47,1 52,5 53,9 54,8 56,1	32.5 33,6 39,1 40,4 41,2 45,5 47,1 48,1	26,9 28,2 32,5 34,0 35,0 38,0 39,7 40,9 42,9	22,6 23,7 27,3 28,6 29,4 31,9 33,4 34,4 35,9	19,3 20,2 23,9 24,3 25,1 27,2 28,4 29,3 30,6	16,6 17,4 20,1 21,0 21,6 23,5 24,5 25,3 26,4	14,5 15,1 17,5 18,3 18,8 20,4 21,4 22,0 23,0	12, 13, 15, 16, 18, 18, 19,
12	11 11 11 13 13 13 15 15 15	10 12 14 10 13 16 10 12 15	101,6 101,8 101,8 118,8 118,8 118,8 135,6 135,6 135,6	2874 2953 3035 3416 3559 3710 3960 4071 4241 4419	79,8 79,8 79,8 93,3 93,3 93,3 106,4 106,4 106,4	72,4 72,8 73,3 85,0 85,8 86,4 97,3 97,6 98,5 99,3	70,4 81,6 82,4 83,2 93,5 94,1 94,9	66,7 67,2 67,7 78,3 79,1 80,0 89,7 90,4 91,3	64,8 64,9 75,0 75,9 76,7 86,0 86,7 87,8	61,0 61,5 62,1 71,7 72,6 73,5 82,2 83,0 84,0 85,0	58,1 58,7 59,8 68,8 69,8 70,8 78,4 79,8 80,8 81,5	55,3 55,9 56,5 65,0 66,1 67,2 74,7 75,5 76,7	49,5 50,9 58,4 59,6 60,8 67,1 68,1 70,8	43,8 44,5 45,4 51,7 53,1 54,4 59,6 60,7 62,1 63,7	38,1 38,9 39,8 45,1 46,5 48,1 52,1 53,3 54,9 56,3	31,9 32,8 33,7 38,0 39,5 41,2 44,0 45,2 47,1 49,1	27,2 28,0 28,7 32,3 33,7 35,1 37,8 38,5 40,2 41,8	23,5 24,1 24,8 27,9 29,1 30,3 32,3 33,2 34,6 36,:	20,4 21,0 21,6 24,8 25,3 26,4 28,2 28,9 30,2 31,4	18, 18, 19, 21, 22, 23, 24, 25, 26, 27,
13	12 12 12 14 14 14 14 16 16 16	10 12 15 10 13 15 18 10 13 15 20	120,0 120,0 120,0 138,8 138,8 138,8 157,9 157,2 157,2	3945 4045 4201 4632 4811 4933 5123 5323 5529 5670 6040	94,2 94,3 94,2 109,0 109,0 109,0 123,4 123,4 123,4	116,7	100,5 111,8 112,7	108,7	79,1 79,9 91,8 92,2 92,7	75,4 76,0 76,8 87,7 88,8 89,2 90,8 99,7 100,7 101,8 103,1	72,3 72,0 73,8 84,1 85,1 85,7 86,8 95,6 96,8 97,6	69,1 69,8 70,8 80,5 81,5 82,2 83,3 91,6 92,8 93,6	62,3 63,6 64,7 73,8 74,5 75,8 76,5 83,5 84,8 85,8	56,6 57,4 58,6 66,1 67,4 68,2 69,7 75,4 76,9 77,9 80,3	50,3 51,2 52,8 58,9 60,4 61,9 62,7 67,3 68,9 70,1	44,0 45,0 46,4 51,7 53,3 54,8 55,9 59,2 61,0 62,3 65,1	37,3 38,8 39,6 43,8 45,5 46,7 48,6 50,4 52,3 53,7 57,6	32,2 33,0 34,3 37,8 39,3 40,8 41,8 43,5 45,1 46,3 49,8	28,1 28,8 29,9 32,9 34,2 35,1 36,4 37,9 39,8 40,3	24, 25, 26, 29, 30, 32, 33, 34, 35, 37,
14	13 13 15 15 15 15 17 17 17	10 13 16 10 13 15 18 10 12 15 20	140,0 140,0 140,0 160,0 160,0 160,0 180,0 180,0 180,0	5287 5476 5671 6132 6352 6502 6734 6996 7162 7419 7865	109,9 109,9 109,9 125,6 125,6 125,6 141,3 141,3 141,3	106,3 120,4 121,1 121,5 122,2 135,8 136,3 137,0	102,8 103,0 116,6 117,8 117,8 118,6 131,4 132,0	114,0 114,9 127,1 127,8	95,6	105,9 106,5 107,4 118,4 119,2	102,7 103,7 114,1 114,9	110,s	102,1	71,0 72,1 73,2 81,7 83,0 83,6 85,8 92,4 93,5 95,0 97,4	64,2 65,4 66,8 73,9 75,4 76,3 77,9 83,8 85,0 86,6	57,8 58,7 60,1 66,1 67,8 68,8 70,4 75,1 76,4 78,2 81,0	50,1 51,9 53,5 58,1 60,2 61,2 63,0 66,4 67,8 69,8 72,9	43,8 44,7 46,8 50,1 51,9 53,1 55,0 57,1 58,5 60,6 64,2	37,6 38,9 40,8 43.6 45,2 46,2 47,9 49,7 50,9 52,8 55,9	33, 34, 35, 38, 39, 40, 42, 43, 44, 46, 49,
lõ	14 14 14 14 16 16 16 16 18 18	10 13 15 18 10 13 15 20 10 13 15 20	161,2 161,2 161,3 161,3 182,8 182,8 182,8 204,0 204,0 204,0 204,0	6941 7172 7330 7573 8008 8275 8458 8931 9106 9411 9619	126,5 126,5 126,5 126,5 143,5 143,5 143,5 160,1 160,1 160,1	124,1 124,5 125,1 140,5 141,8 141,8 157,2	120,9 121,6 136,3 137,1 137,5 138,7 152,6	116,9 117,3 118,0 132,2 133,0 134,7 148,0	112,6 113,3 113,8 114,5 128,0 128,9 129,5 130,9 143,4 144,4 145,1 146,7	109,6 110,2 110,9 123,9 124,9 125,4 127,0 138,8 139,9	106,6 107,4 119,8 120,8 121,4 123,0 134,8 135,4	102,4 103,0 104,0 115,6 116,7 117,4 119,2 129,7	108,6 109,3 111,8 120,5 121.9	112.8	103,8 105,0	71,9 73,4 74,3 75,6 82,5 84,1 85,1 87,7 93,0 94,8 96,1 98,9	64,6 66,1 67,1 68,7 74,2 76,0 77,0 79,9 83,9 85,8 87,2	56,7 58,9 59,9 61,6 65,4 67,8 69,0 72,0 74,7 76,8 78,3 81,6	49,4 51,0 52,1 53,9 56,9 58,8 60,1 63,5 64,8 66,9 68,4 72,2	43, 44, 45, 47, 50, 51, 52, 55, 56, 58, 60, 63,
16	15 15 15 17 17 17 17 17 19 19	10 13 15 20 10 13 15 20 10 13 15 20	184,4 184,4 184,4 184,4 207,2 207,2 207,2 230,0 230,0 230,0	9006 9287 9479 9974 10289 10611 10831 11400 11611 11975 12224 12865	144,8 144,8 144,8 144,8 162,7 162,7 162,7 162,7 180,6 180,6 180,6	144,5 144,9 145,9 162,1 162,8 163,2 164,3 180,3 181,1 181,5	140,6 141,0 142,2 157,7 158,4 158,9 160,2 175,5 176,3	136,7 137,2 138,8 153,8 154,1 154,6 155,8 170,6 171,5	132,0 132,8 133,3 134,6 148,9 149,2 150,3 151,7 165,8 166,7 167,3	128,9 129,5 130,7 144,4 145,4 146,0 147,5 160,9 162,0 162,6	125,6 127,1 140,0 141,1 141,7 143,4 156,1 157,8 157,8	121,1 121,8 123,9 135,6 136,7 137,4 139,2 151,2 152,4 153,1	113,4 114,0 115,8 126,8 128,0 128,8 130,7 141,5 142,8 143,7	105,6 106,3 108,2 118 o 119,3 120,2 122,5 131,8 133,3 134,2	109,2 110,7 111,6 114,0 122,1 123,7 124,7	103,0 105,7 112,4 114,2 115,3	104,6 105,8	72,7 74,4 75,5 78,2 82,7 84,6 85,8 88,9 93,0 95,1 96,3 99,7	64,0 66,0 67,7 70,6 73,2 75,9 77,2 80,6 82,6 85,5 86,9 90,5	56, 58, 59, 62, 64, 66, 67, 71, 72, 74, 76, 80,

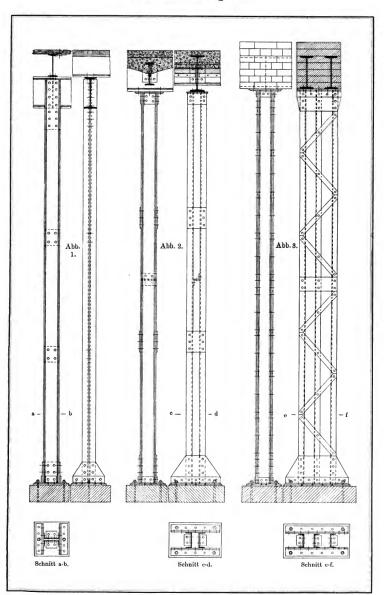


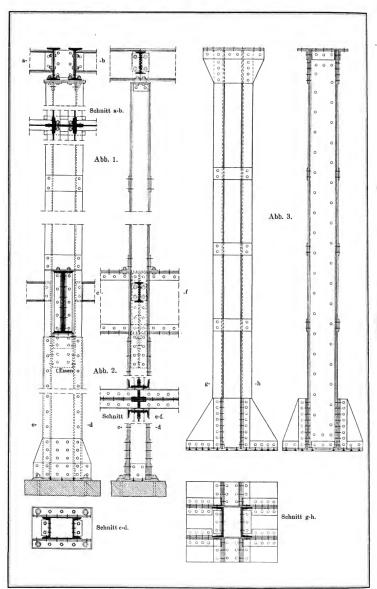
Runde Hohlsäulen.

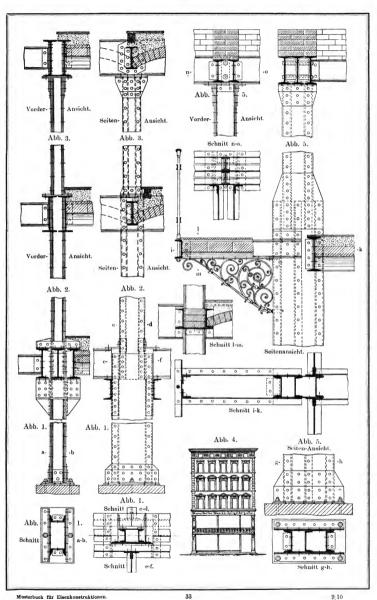


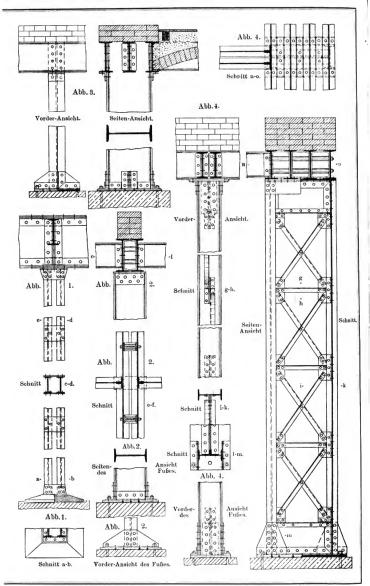
Säulen aus Quadranteisen.

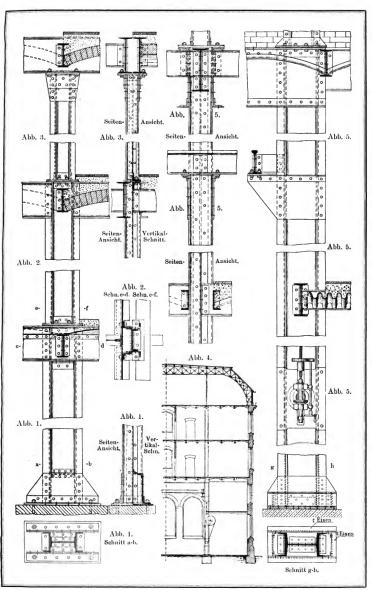


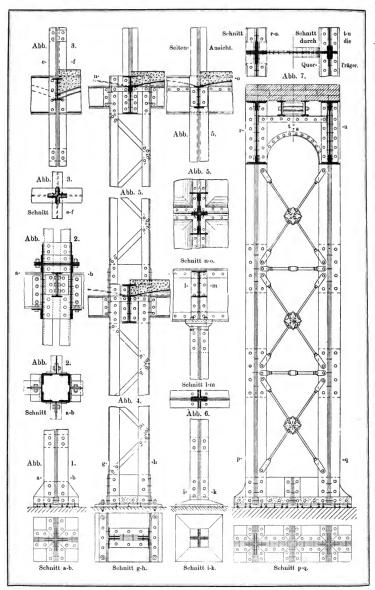












B. Säulen aus Gußeisen.

Bei der Konstruktion der Säulen aus Gußeisen ist zu vermeiden, daß die Materialstärken innerhalb eines Gußstückes sehr verschieden werden, weil sonst durch die ungleichmäßige Abkühlung nach dem Gusse leicht schädliche Spannungen im Material entstehen. Die Ausbildung der Säulen-Füße und -Köpfe gestattet nicht immer, diese Regel zu befolgen; namentlich bei den größeren Säulen müssen Kopf und Fuß meistens größere Materialstärken erhalten als der Säulenschaft. In solchen Fällen ist es besser, Kopf und Fuß getrennt vom Schaft der Säulen herzustellen, worüber die Zeichnungen verschiedene Beispiele bieten.

Die gußeisernen Säulen werden entweder "liegend" oder "stehend" gegossen. Die letztere Art des Gusses gewährt größere Sicherheit für eine gute Beschaffenheit des Materials. Es bietet einige Schwierigkeiten in der Ausführung, die Säulen mit Kopf und Fuß stehend zu gießen und stellt die Konstruktion eturer. In der Zeichnung Seite 54, Abb. 4, ist ein Beispiel gegeben, bei welchem der Schaft der Säule gleich einem Rohr stehend gegossen werden kann. Da Kopf und Fuß einer belasteten Säule wesentlich weniger als der Schaft in Anspruch genommen werden, so genügt es, nur den Schaft stehend zu gießen.

Bei dem Aufstellen der Säulen darf nicht übersehen werden, die Last auf die Füße gleichmäßig zu verteilen; denn jede ungleichmäßige Lastverteilung auf den Fuß einer Säule erzeugt in dieser schädliche Biegungsspannungen. Wird eine Säule auf Mauerwerk gestellt, so erhält der Säulenfuß eine gleichmäßige Lastverteilung, wenn bei lotrecht gestellter Säule zwischen dem Mauerwerk und dem Säulenfuß eine etwa 8—10 mm dicke Zementschicht eingebracht wird. Nicht so einfach ist die Ausführung, wenn eine Säule auf Träger aus schmiedbarem Eisen gestellt werden soll; hier müssen bei lotrechter Säule zwei harte Materialien — Gußeisen und Schmiedeeisen — in gleichmäßige Berührung gebracht werden, was in der Ausführung Schwierigkeiten bietet. Diese Schwierigkeiten zu umgehen, empfiehlt es sich, den Säulenschaft beweglich zu lagern; Beispiele hierfür sind Seite 54, Abb. 4, und Seite 56, Abb. 2, gegeben.

Ruht auf einer Säule eine Eisenkonstruktion, deren Längenänderung durch Temperaturwechsel so groß werden kann, daß dadurch die Säule aus ihrer vertikalen Stellung gebracht wird, so ist — um Biegungsspannungen in der Säule zu vermeiden — erforderlich, am Kopf und Fuß der Säule eine bewegliche Lagerung anzuordnen, wie im Beispiel Seite 55, Abb. 5, gezeigt ist.

Gußeiserne Säulen mit zusammengesetzten Querschnitten sind in den Zeichnungen Seite 56, Abb. 4 und 5, Seite 57, Abb. 5, und Seite 58, Abb. 4 und 5, dargestellt. In diesen Beispielen ist die Biegungsebene der Einzelquerschnitte rechtwinklig zur Längsachse des Säulenquerschnitts. Die zusammengesetzten Säulen werden meistens angewendet, um den Querschnitt derselben in der einen Richtung von möglichst geringer Breite zu erhalten, ferner, um die Anschlüsse anderer Bauteile an die Säulen leichter ausführen zu können und um innerhalb der Säulenbreite Raum zu gewinnen. Diese Forderungen treten bei der Ausführung von Schaufenstern sehr oft hervor.

Die architektonische Ausbildung der Säulen bedingt nicht selten, ihnen einen profilierten Querschnitt zu geben. Die Tragfähigkeit einer solchen profilierten Säule ist angenähert gleich der einer Säule mit glattem Querschnitt, dessen äußere Umgrenzungslinie den profilierten Teil des Querschnitts in zwei gleiche Hälften teilt. In den nebenstehenden

Abbildungen 5 und 6 geben die Linie a die äußere Umgrenzung der angenähert gleichtragfähigen Säulen mit glattem Querschnitt und der Wanddicke δ an. Die wirkliche Tragfähigkeit der profilierten Säule ist etwas größer, als die in dieser Weise angenähert berechnete.

Abb. 5.

Abb. 6.



Hierzu Zeichnungen Seite 54 und 55.

Nr.	Auße-	wand- dicke		Trag- beits- mo-	Ge- wicht		Tra	gfähig	keit d	er Sä	ulen i	n Tor	nen l	oei eir	er La	nge i	n Met	ern v	on:	
Nr.	Durch- messer D mm	8 mm	F em¹	ment J cm*	Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4.0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,
8	-00	10	00.	137	10-	2,7	2,8							_						
O	80	12	22,0	153	16,0	3,1	2,5	2,1	1,6	1,4	1,2	1,1	0,8	0,7	0,6	0,5	0,4	0,3	0,8	0,
	",	14	25,6 29,0	165	21,0	3,1	2,0	2,1	2,0	1,6	1,4	1,2	0,9	0,8	0,6	0,5	0,5	0,4	0,3	0,
9	00	10		204																
9	90	12	25,1 29,4	204	18,2 21,3	4,1	3,4	2,8	2,4	2,1	1,8	1,6	1,3	1,0	0,8	0,7	0,6	0,5	0,5	0,
	97	14	33,4	250	24,2	5,0	4,1	3,8	3,0	2,6	2,0	1,8 2,0	1,4	1,1	0,9	0,8	0,7	0,6	0,5	0,
	"	16	37,8	267	27,0	5,8	4,4	3,7	3,2	2,7	2,4	2,1	1,5	1,3	1,0	0,9	0,7	0,6	0,8	0
			-											-7-	-,-	0,0			0,6	
10	100	10 12	28,3	290 327	20,5	5,8	4,8	4,0	3,4	3,0	2,6	2,3	1,8	1,5	1,2	1,0	0,9	0,7	0,8	0
	**	14	33,2 37,8	359	24,1	6,6	5,4	4,5	3,9	3,3	2,9	2,6	2,0	1,6	1,4	1,1	1,0	0,8	0,7	0
	"	16	42,2	386	30,6	7,7	6,4	5,0	4,2	3,7	3,2	2,8	2,2	1,8	1,5	1,2	1,1	0,9	0,8	0
	"	18	46,4	409	33,6	8,2	6,8	5,7	4,8	4,8	3,6	3,0	2,5	1,9 2,0	1,6	1,8	1,1	1,0	0,9	0
															-,.	-,-	-,-	1,0	0,0	,
11	110	10	31,4	397	22,6	7,9	6,6	5,5	4,7	4,1	3,5	3,1	2,5	2,0	1,6	1,4	1,2	1,0	0,9	0
	29	12	36,9	450 497	26,8 30,6	9,0	7,4 8,2	6,3	5,8	4,6	4,0	3,6	2,8	2,3	1,9	1,6	1,8	1,1	1,0	; 0
	99	16	42,2	537	34,2	9,9	8,9	7,5	6,4	5,1	4,4	3,9	3,1	2,5	2,1	1,7	1,5	1,8	1,1	1
	29	18	52,0	572	37,7	11,4	9,5	7,9	6,8	5,8	5,1	4,2	3,3	2,7	2,2	1,9	1,8	1,4	1,2	1 1
اما																				
12	120	10	34,6	527	25,1	10,2	8,7	7,3	6,2	5,4	4,7	4,1	3,8	2,6	2,1	1,8	1,6	1,3	1,2	1 1
	**	14	46,6	601 666	29,5 33,8	11,8	9,9	8,3	7,1	6,1	5,3	4,7	3,7	3,0	2,5	2,1	1,8	1,6	1,3	, 1
	"	16	52,3	724	37,9	13,1	11,0 12,0	9,3 10,1	7,9 8,6	7,4	6,4	5,2	4,1	3,8	2,8	2,3	2,0	1,7	1,5	1
	"	18	57,7	774	41,8	15,4	12,8	10,1	9,2	7,9	6,9	6,0	4,8	3,9	3,0	2,5	2,1	1,8	1,6	1
	",	20	62,8	817	45,5	16,3	13,5	11,3	9,7	8,3	7,8	6,4	5,0	4,1	3,2	2,8	2,4	2,0	1,7	1
3	130	10	27 -	683	07.				٥.		1									
10)		12	37,7 44,5	782	27,s 32,s	12,6	11,0	9,5	8,1 9,3	7,0 8,0	6,1 7,0	5,8	4,2	3,4	2,8	2,4	2,0	1,7	1,5	1
	"	14	51,0	871	37,0	16,4	14.2	12,1	10,3	8,9	7,7	6,1	4,8	3,9	3,2	2,7	2,3	2,0	1,7	, 1
	"	16	57,3	949	41,5	18,0	15,6	13,8	11,2	9,7	8,4	6,8	5,4	4,4	3,6	3,0	2,6	2,2	2,1	1
	,,	18	63,8	1019	45,9	19,6	16,8	14,2	12,1	10,4	9,1	8.0	6,8	5.1	3,9	3,5	3,0	2,6	2,1	2
	**	20	69,1	1080	50,1	20,9	17,8	15,0	12,6	11,0	9,6	8,4	6,7	5,4	4,5	3,8	3,2	2,6	2,4	2
14	140	10	40,8	868	29,6	14,9	13,3	11,8	10,8	8,9	7,7	6,6	5,4	4,3		2 .	2,6	2,2	1,9	
	"	12	48,8	997	35,0	17,4	15,5	13,6	11,8	10,2	8,9	7,8	6,2	5,0	3,6 4,1	3,0	2,9	2,5	2,2	1
		14	55,4	1113	40,2	19,6	17,5	15,8	13,2	11,4	9,9	8,7	6,9	5,6	4,6	3,9	3,3	2,6	2,5	2
	99	16	62,3	1218	45,2	21,7	19,3	16,8	14,4	12,4	10,8	9,5	7,5	6,1	5,0	4,2	3,6	3,1	2,7	2
	**	18	69,0	1312	50,0	23,7	20,9	18,1	15,6	13,4	11,7	10,3	8,1	6,6	5,4	4,6	3,9	3,3	2,9	2
	29	20	75,4	1395	54,7	25,5	22,4	19,4	16,5	14,2	12,4	10,9	8,8	7,0	5,8	4,8	4,1	3,6	3,1	2
15	150	12	52.0	1248	37,7	20,8	18,3	16,4	14,6	12,7	11,1	9,8	7,7	6,2	5,2	4,8	3,7	3.8	2,8	1 5
	29	14	59,8	1398	43,4	22,9	20,8	18,6	16,4	14,3	12,4	10,9	8,8	7,0	5,8	4,9	4,1	3,6	3,1	1 5
	**	16	67,4	1533	48,9	25,5	23,0	20,6	18,1	15,6	13,8	12,0	9,5	7,7	6,3	5,8	4,5	3,9	3,4	1 2
	"	18	74,6	1656	54,1	27,8	25,1	22,8	19,6	16,9	14,7	12,9	10,2	8,8	6,8	5,8	4,9	4,2	3,7	1 3
	**	20	81,7	1766	59,2	30,1	27,0	23,9	20,9	18,0	15,7	13,8	10,9	8,8	7,3	6,1	5,2	4,5	3,9	3
	"	24	88,5 95,0	1865 1954	64,2	32,2	28,9	25,4	22,1	19,0	16,6	14,6	11,5	9,s 9,s	7,7	6,5	5,5	4,6 5,0	4,1	100
						34,2		20,0	20,1	-010	,4	13,3	10,1	5,8	8,1	0,8	0,0	5,0	1,0	1 .
16	160	12 14	55,6	1538	40,5	23,0	21,1	19,8	17,4	15,5	13,7	12,0	9,5	7,7	6,4	5,3	4,6	3,9	3,4	1 3
	**	16	64,2 72,4	1727 1899	46,5 52,5	26,2	24,0	21,8	19,7	17,5	15,4	13,5	10,7	8,6	7,1	6,0	5,1	4,4	3,6	
	27	18	80,s	2057	58,8	32,0	29,3	24,8	21,8	19,s 21,0	16,9	14,8	11,7	9,5	7,8	6,6	5,6	5,2	4,2	3
	**	20	88,0	2199	63,8	34,8	31,7	28,6	25,5	22,4	19,5	17,2	13,6	11,0	8,5 9,1	7,1	6,1	5,6	4,8	4
	12	22	95,4	2328	69,2	37,8	33,9	30,5	27,1	23,8	20,7	18,2	14,4	11,6	9,6	8,1	6,9	5,9	5,8	4
	**	24	102,5	2445	74,8	39,6	36,0	32,3	28,6	24,9	21,7	19,1	15,1	12,2	10,1	8,5	7,2	6,2	5,4	1 4
17	170	12	59,6	1870	43,2	25,7	23,9	22,1	90 ~	19 ^	10	14.0	11.0	0		0.	5.	4.0	4.	١.
	,,	14	68,6	2104	49,7	29,4	27,3	25,1	22,9	18,3	16,4	14,6	11,5	9,4	7,7	6,s 7,s	5,6	4,8 5,4	4,2	
	,,	16	77,4	2320	56,1	32,9	30,4	27,9	25.5	23,0	20,5	18,1	14,8	11,6	9,6	8,1	6,9	5,9	5,2	1
	**	18	86,0	2517	62,4	36,8	33,6	30,7		25,1	22,4	19,7	15,5	12,6	10,4	8,7	7,4	6,4	5,6	1
	29	20	94,2	2698	68,8	39,4	36, s	33,2		27,0	24,0	21,1	16,7	13,5	11,1	9,4	8,0	6,9	6,0	
	**	22 24	102,3	2863	74,2	42,4	39,0	35,8	32,2	28,8	25,4	22,4	17,7	14,3	11,6	9,9	8,5	7,8	6,4	1
	"	24	110,1	3013	79,6	45,1	41,5	37,8	34,1	30,5	26,8	23,5	18,6	15,1	12,5	10,5	8,9	7,7	6,7	
18	180	12	63,8	2246	45,9	28,5	26,7	24,9		21,1	19,8	17,4	13,9	11,2	9,3	7,8	6,6	5,7	5,0	4
	"	14	73,0	2533	52,9	32,7	30,5	28,3	26,2	24,0	21,8	19,7	15,6	12,7	10,5	8,8	7,5	6,5	5,6	4
	**	16	82,4	2798	59,7	36,7	34,2	31,7	99 2	26,8	24,3	21,8	17,3	14,0	11,6	9,7	8,8	7,1	6,2	5



Nr.	Äuße- rer Durch-	Wand- dicke	F	Trag- heits- mo- ment	Ge- wicht		Tra	gfāhig	keit d	er Sā	ulen i	n Tor	nen l	ei eir	er Lä	nge i	n Met	ern ve	n:	
	messer D mm	8 mm	cm ³	J cm4	pro Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
18	180	18	91,6	3042	66,4	40,4	37,6	34,8	32,1	29,s	26,5	23,7	10 .	15,2	10 .	10.	0.			
10	"	20	100,5	3267	72,9	44,0	40,9	37,9		31,7	28,6	25,5		16,3		10,6	9,0	7,a 8,a	6,6	6,
	"	22	109,2	3474	79,2	47,5	44,1	40,7	37,3		30,6	27,1	21,4		14,4	12,1	10,3	8,9	7,7	6,
	**	24	117,6	3663	85,3	50,7	47,0	43,4	39,6		32,3	28,6	22,6	18,3	15,1	12,7	10,6	9,3	8,1	7,
19	190	12	67,1	2670	48,6	31,4	29,5	27,6	25,8	24,0	22,1	20,2	16,5	13,4	11,0	9,3	7,9	6,8	5,9	5,
	,,	14	77,4	3016	56,1	36,0	33,8	31,6		27,2	25,1	22,9	18,6	15,1	12,5	10,5	8,9	7,7	6,7	5,
	,,	16	87,5	3338	63,4	40,4	38,0,	35,4		30,5	28,0	25,€	20,6	16,7	13,6	11,6	9,9	8,5	7,4	6,
	**	18	97,3	3636	70,5	44,7	41,6	39,0	36,8	33,5	30,6	27,9	22,4	18,2	15,0	12,6	10,6	9,3	8,1	7,
		20	106,s	3912	77,4	48,7		42,5	39,4	36,3	33,2	30,1	24,1	19,6	16,2	13,6	11,6	10,0	8,7	7,
- 1	"	22	116,1	4167	84,2	52,6	49,2	45,7	42,4	39,0	35,6	32,3	25,7	20,8	17,2	14,5	12,3	10,6	9,8	8,
-	**	24	125,2	4402	90,6	56,3	52,6	49,0	45,2	41,6	37,8	34,2	27,2	22,0	18,2	15,8	13,0	11,2	9,8	8,
20	200	14	81,8	3558	59,8	39,8	37,1	34,9	32,7	30,6	28,4	26,3	21,9	17,8	14,7	12,4	10,5	9,1	7,9	6,
- 1	,,	16	92,5	3944	67,1	44,1	41,6	39,1	36,7		31,7	29,2	24,3	19,7	16,8	13,7	11,7	10,1	8,8	7,
	**	18	102,9	4303	74,6	48,9	46,0	43,2	40,4	37,7	34,9	32,1	26,5	21,5	17,8	14,9	12,7	11,0	9,6	8,
	"	20	113,1	4637	82,0	53,4	50,2	47,2	44,1	40,9	37,9	34,7	28,€	23,2	19,9	16,1	13,7	11,8	10,a	9,
	**	22	123,0	4947 5234	89,8	57,7	54,2	50,9		44,2	40,7	37,3	30,5	24,7	20,4	17,2	14,6	12,6	11,0	9,
	**	26	132,7	5499	96,2	61,8 65,9	58,1 62,0	54,5		47,1	43,4	39,7	32,3	26,2	21,6	18,2	15,5	13,4	11,6	10,
	"	28	151,8	5744	109,7	69,7	65,4	61,1		52,5	48,8	41,9	33,9	27,5	22,7	19,1	16,3	14,0	12,2	10, 11,
1	"	30	160,2	5969	116,1	73,4	68,7	64,2		54,9	50,5	45,8	36,8	29,8	24,7	20,7	17,7	15,2		11,
1	210	14	86,2	4161	62,5	42,5	40,3	38,2	26.0	33,8	31,6	29,5	OF -	20,s	17.			10 -	0.	
"	,,	16	97,5	4619	70,7	47,9	45,8	42,9		37,9	35,4	33,0	25,2 28,0	23,1	17,2	14,4	12,8	10,6	9,2	9,
- 1		18	108,6	5047	78,7	53,0	50,3	47,5	44,6		39,1	36,3	30,7	25,2	20,9	17,5	14,9	12.9		9.
- 1	**	20	119,4	5447	86,€	58,0	54,9	51,6	48,7	45,6	42,5	39,4	33,2	27,2	22,5	18,9	16,1	13,9		10,
- 1	,,	22	129,9	5820	94,2	62,7	59,4	56,0	52,6	49,2	45,9	42,3	35,6	29,1	24,0	20,2	17,9	14,6	12,9	11,
	"	24	140,2	6166	101,6	67,4	63,8	60,0		52,6	48,9	45,3	37,9	30,8	25,5	21,4	18,2	15,7	13,7	12,
	**	26	150,3	6488	109,0	72,0	67,9	63,9	60,0	55,9	51,9	47,9	40,0	32,4	26,8	22,5	19,2	16,6	14,4	12,
		28	160,1 169,6	6786 7062	116,1 123,0	76,2 80,4	71,9 75,6	67,6 71,1	66,5	59,1 61,9	54,8	50,4 52,7	41,8	33,9	28,0 29,2	24,5	20,1	17,8	15,1	13, 13,
																	20,5			
22	220	14	90,6	4829 5367	65,7 74,3	45,3 51,8	43,6	46,6		37,1	34,9	32,7	28,4 31,8	24,1	20,0	16,8	14,6	12,6	10,7	9, 10,
- 1	"	18	114,2	5873	82,6	57,1	54,5	51,6		46,0	43,3	40,4	34,9	29,6	24,3	20,4	17,4	15,0	13,1	11.
	,,	20	125,7	6346	91,1	62,7	59,€	56,6		50,8	47,8	44,1-		31,7	26,2	22,0	18,8	16,2	14.1	12,
	11	22	136,8	6789	99,2	67,9	64,6	61,1	57,7	54,3	50,9	47,5	40,8	33,9	28,1	23,6	20,1	17,3	15,1	13,
- 1	**	24	147,8	7203	107,2	73,0	69,3	65,6		58,2	54,5	50,8	43,5	36,0	29,8	25,0	21,3	18,4	16,0	14,
- 1		26	158,5	7589	114,9	78,0	74,0	70,1	65,9		58,0	53,9	46,0	37,9	31,4	26,4	22,5	19,4	16,9	14,
- {	"	28 30	168,9	7948 8282	122,5	82,8 87,4	78,4	74,1 78,1		65,5 69,0	61,1	56,9 59,6	48,a 50,5	39,7 41,4	32,8	27,6 28,8	23,5	20,3 21,1	17,7	15, 16,
3							1													
9	230	14 16	95,0 107,6	5564 6192	68,s 78,o	47,5 53,8	46,8 52,8	50,4	42,6	40,4	38,2	36,0 40,5	31,6	27,3	23,0 25,6	19,8	16,5	14,2	12,4 13,8	10,
	,,	18	119,9	6784	86,9	60,0	58,6	55,9		50,2	47,5	44,7	39,1	33,6	28,0	23,6	20,1	17,3	15,1	13,
ı	,,	20	131,9	7340	95,6	66,0	64,2	61,1		55,0	51,8	48,8	42,6	36.4	30,3		21,7	18,7	16,3	14,
- 1	,,	22	143,8	7862	104,3	71,9	69,7	66,3		59,4	56,1	52,6	45,9	39,0	32,5	27,8	23,6	20,1	17,5	15,
- 1	,,	24	155,3	8351	112,6	77,7	74,9	71,8		63,8	60,1	56,4	48,9	41,6	34,5	29,0	24,7	21,3	18,6	16,
- 1	11	26	166,6	8809	120,8	83,3	80,0	76,0		68,0	64,0	60,0	52,0	44,0	36,4	30,6	26,1	22,5	19,6	17,
	"	28	177,7 188,5	9238 9637	128,8 136,7	88,9 94,3	84,9	80,7 85,0	76,2	72,0 75,8	67,7	66,5	54,7	46,2	38,2	32,1	27,8	23,6	20,5	18,
						.,,,														
4	240	14	99,4 112,6	6371 7098	72,1		49,7 56,3	48,0	45,8	43,6	41,4	39, a	35,0	30,6	26,8	22,1	18,8	16,3	14,2	12,
		18	125,5	7785	91,0		62,8	54,8	51,6	49,1 54,5	46,6	44,1	39,2	34,2	29,3	24,8	21,0 23,0	18,1	15,8	13, 15,
	",	20	138,2	8432	100,2	69,1	69,0	65,8	62,7	59,6	56,5	53,3	47,3	37,8 41,0	34,8	29,3	24,9	21,5	18,7	16,
1	"	22	150,7	9042	109,3	75,4	74,9	71,4		64,7	61,2	57,9	51,1	44,2	37,4	31,4	26,8	23,1	20,1	17,
	**	24	162,9	9616	118,1	81,5	80,5	76,9	73.1		65,6	61,9	54,6	47,1	39,7	33,4	28,4	24,5	21,4	18,
	**	26	174,8	10155	126,7	87,4	86,0	82,0	78,0	73,9	70,1	66,1	58,0	50,0	42,0	35,8	30,0	25,9	22,6	19,
	99	28	186,5 197,9	10660 11134	135,2	93,s 99,0	91,4	87,1	82,6	78,5	74,2	69,9	61,2	52,6	44,0	37,0	31,5	27,8	23,7	20,
	**				143,5	33,0	96,8	92,0	87,5	82,7	78,2	73,6	64,3	55,0	46,0	38,7	32,9	28,4	24,7	21,
5	250	14	103,8	7252	75,3	-	51,9	51,8	49,1	46,9	44,7	42,6	38,2	33,8	29,5	25,2	21,5	18,5	16,1	14,
	**	18	131,2 157,6	8880 10336	95,1 114,8	-	65,s 78,s	64,3 76,6	61,5 73,1	58,6 69,8	55,9 66,3	53,1 62,9	47,5 56,1	42,0	36,8	30,8 35,9	26,3 30,6	22,7 26,4	19,7 23,0	17,
								(0.6	63.1						42.6			20.4	23.0	20,
	"	22							04											
		26 30	183,0 207,8	11631		103,7	91,5	88,2	84,2	80,2	76,1	72,1 80,4	64,1	56,0 62,0	47,9 52,8	40,4	34,4	29,7 32,6	25,8 28,4	22,



_								-	-						40.11	-		-	- 10	
Nr.	Auße- rer Durch-	Wand- dicke	itt F	Trag- heits- mo- ment	Ge- wicht		Tra	gfāhi	gkeit	ler Sä	iulen i	n To	nen	bei ei	ner Li	lnge i	n Met	ern vo	n:	
***	messer D mm	dicke mm	cm t	J cm 4	Motor kg	2,5	2,75	3,0	8,25	3,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7.5	8,0
26	260	14	108,2	8211	78,4	_		54,1	52,4	50,2	48,0	45,9	41,4	37,1	32,8	28,5	24,3	20,9	18,2	16,
20	"	18	136,8	10074	99,2			68,4		62,8	60,1	57,3	51,7	46,1	40,5	34,9	29,8	25,7	22,4	19.
	**	22	164,5	11747			82,3	81,6		74,8		68,1	61,2	54,4	47,5	40,6	34,8	30,0	26,1	22,
	ń	26		13244	138,5	-	95,6			86,2	82,0		69,9	61,9	53,9	46,0	39,2	33,8	29,4	25,
	**	30		14579		-			101,5			87,6	78,3	68,9	59,6	50,6	43,1	37,2	32,4	28,
	"	34	241,4	15762	175,0	-	120,7	117,1	111,8	106,7	101,4	96,1	85,7	75,3	64,9	54,7	46,6	40,2	35,0	30
27	270	14	112,8	9252	81,6	-	-	56,8	55,6	53,5	51, 2,	49,1	44,7	40,4	36,0	31,8	27,4	23,6	20,6	18
	**	18	142,5			-	-	71,3	69,6	67,1	64,3	61,4	55,9	50,8	44,7	39,3	33,6	29,0	25,8	22
	**	22		13282		-	-	85,7	83,8	80,0	76,6	73,2	66,8	59,5	52,8		39,3	33,9	29,5	25
	**	26		15001		-	112.	99,7	96,3 108,3			94,6	76,1	68,2 76,0	60,0	52,0	44,4	38,3	33,3	29
	**	30		16541 17915	164,0 182,8		126,1		119,7				85,8 93,5	83,2	72,6	62,2	48,9 53,0	42,2	36,8 39,8	35
	,,,	1					100,	,									1			
28	280	14	117,0	10377 12773	84,6 107,4	_	_	74,1	58,5 74,1	56,7 71,3	54,6 68,5	52,4 65,7	48,1	43,6	39,3 48,9	35,0 43,3	30,7	26,5	23,1	20
	**	22	148,2 178,3	14946		_		89,2		85,2		78,3	60,2 71,5	64,7	57,9	51,0	37,8 44,2	32,6	28,4	24
	**	26	207,5	16908		_	_		102,3			90,5	82,2	74,1	66,2		50,0	43,1		33
	**	30	235,6	18674	170,6	-	-	117,8	115,2	110,7	106,0	101,8	92,1	82,9	73,5	64,3	55,2	47,6	41,5	36
	**	34	262,8	20257	190,5		-	131,4	127,7	122,5	117,2	112,0	101,4	90,9		70,2	59,9	51,7	45,0	
9	290	14	121,4	11589	88,0	_	_	_	60,7	60,0	57,8	55,6	51,4	47,0	42,8	38,2	33,9	29,6	25,6	22
•	,,	18	153,8	14288	111,5	_		-	76,9	75,5	72,7		64,8	58,8	53,2	47,5	42,0	36,4	31,8	27
1	**	22	185,2	16743	134,8	-		-	92,6			83,5	76,7	69,6			49,4	42,7	37,2	
	**	26	215,6	18970	156,8	-			107,8		100,3				72,2			48,4	42,2	37
	**	30	245,0 273,4	20983 22797	177,6	_		122,5			112,9		99,0	99,0	80,6		62,1	58,5 58,2	46,6	41
									20.70											
0	300	16	142,8	14439	103,6	-	_	_	- 00 -	71,4		66,7	61,7	56,7		46,8	41,8		32,1	28
1	**	24	208,1	17330 19966	127,5	_	_		88,0	87,6 103,0	84,6	81,4 95,5	75,s 88,s	69,1 80,7	62,8 73,3		50,5 58,5	44,2 50,0	44,4	33
-	"	28	239,3		173,5	_	_	_			113,4			91,7			65,6	57,0	49,7	43
- [**	32	269,4	24535	195,3	-	_	_			126,6							62,6	54,5	47
	**	36	298,6	26497	216,5	-	T -	-	149,8	144,8	139,1	133,8	122,7	111,4	100,3			67,6	58,9	51
	**	40	326,7	28263	236,9	_	-	_	163,4	157,5	151,3	145,1	132,6	120,6	108,1	95,7	83,6	72,1	62,8	55
32	320	16	152,8	17702	110,8	-	1 -	-	-	-	76,4	74,1	69,1	64,2	59,1	54,2	49,2	44,8	39,3	34
	92	20	188,5		136,7	-		_	-	94,3		90,9						53,5	47,3	41
	**	24		24605	161,8	-	-	_	-		110,5							62,0	54,7	
	**	28 32		27629 30391	186,3 209,9	_	-	(_		126,4 141,6						78,6 87,1	69,9 77,8	67,5	
	**	36	321,2		232,9	_				160 s	156,1	150 9	139 4	128 0	117.9	106.0	94,8	83,8	73,1	
	.,	40	351,9	35188	255,1	-	-	-	-	176,0	169,6	163,6	151,8	139,0	126,7	114,4	102,1	89,7	78,2	68
14	340	16	100 .	21424	118,1							81,5	20 -	71 .	66,8	61,7	56,7	51,8	46.s	41
*	340	20		25838				_	_		100.6	100,1						62,9	56,7	
	"	24		29913		_	-	-	-							88,2		73,2	65,8	
		28	274,4	33666	198,9		-	-	_	-	137,2	135,0	126,5	117,7	109,2	100,4	91,6			65
	99	32		37115		-	1 -		W. Co.	-	154,8	151,4	141,5	131,6	121,7	111,8	101,9	92,3	82,4	72
	"	36 40	343,6 377,0	40277 43168	249,3 273,8		-	_	_	188,5	171,9	167,1	156,1	145,1	133,7	122,7	111,4 120,6	100,4	89,4 95,9	78
	"						-	_		100,5	100,5									
6	360	16	172,9	25634	125,4	-	-	_	-	-	-		84,0		74,2			59,8	54,8	49
	10	20	213,6	30978	154,9	-	-	-	_	-	-			97,0				72,2 84,6	66,0 77,0	59
1	29	24	253,s 292,0				(r)	=									91,9		87,8	69 78
Į	"	32	329,7		239,0		1	_	_		_						116,7		96,9	
-	21	36	366,4	48680	265,6		-	_	_	_	_	183,2	172,9	161,6	150,6	139,6	128,2	117,2	106,3	94
	**	40	402,1		291,5		-	_	-	-							139,1			
	**	44	436,8	55582 58607	316,7	_		_	Same .	-							149,4 158,8			
	**		470,5	38007	341,1	-	V =1	-		_	230,6	232,4	211,8							
8	380	16	183,0		132,7	_	-	-	-	-			91,5		81,6		71,7		61,7	56
	99	20		36759		-	-	-	_	- 1							87,8		75,3	69
	**	24 28	268,4	42718 48262	194,6	_	_	_	_		-						103,1 118,0		88,s	
	**	32		53411	224,5 253,6			_	_								131,9			
	**	36	389,1			_	_	_			_						145,1			
		40	427,3	62596		-	_	_		-		213,7	207,2	194,8	182,5	170,1	157,7	145,8	132,9	120
					1															
		44	464,5	66671 70424	336,8 362,9	-	-			-		232,8	223,9	210,4	196,9	183,0	180,7	136,1	142,6	129



	Augo.	erschi	nilt	Trag heits-	Ge-		Tra	gfāhia	keit d	ler Si	ulen	n To	men l	ei ein	er Lä	nge i	n Met	ern vo	n:	
Nr.	rer Durch-	Wand- dicke	F	ment	wicht				,											
	messer D	3	A.	J	Meter Meter	2,5	2.75	3,0	3,25	3.5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7.5	8,0
	nım	mm	em²	cm,	ke															
	100	10	109 -	25041	190								ov.	04.0	PO 4	01.	70 .	71.	co.	
40	400	16 20	193,0 238,8	35641 43218					_	_	-			94,0 115,s					69,3 84,8	
		24	283,5	50306				_		_		_		136,6						
		28	327,2	56928			_	E-1000	_		40-00			157,1						
	,,	32	370,0	63103	268,3	-	-		-	-	_	-	185,0	176,5	166,5	156,5	146,9	136,9	126,9	110
		36	411,7	68852	298,5	-	***	_	_	-	Willes.	-		195,1						
	19	40	452,4	74196	328,0	-	-	_			-			213,5						
ı	19	44	492,1	79153		-	_	_	_	-				230,s						
- 1	19	48	530,s	83744	384,8	i -	_	_		_	_	265,4	262,8	247,4	232,5	218,2	203,3	158,1	173,6	15
42	420	20	251,3	50394	182,2		_	_	_		_		125,7	125,1	118,9	112,6	106,6	100,3	94,0	8
	**	24	298,6	58745	216,5	=-	_	_		_	_	_	149,3	148,1	140,6	133,2	125,7	118,2	110,s	100
- 1	**	28	344,8	66575		-	-	-	****	_	-	-	172,4	170,0	161,4	152,7	144,1	135,2	126,5	11
- 1	**	32	390,1	73905		-	_	_	-		-			191,5						
- 1	**	36	434,3	80757	314,9		_	-		-		_		211,9						
- 1	**	40	477,5 519,7	87152 93112		-	_	-	A-100	_	_	_		232,1						
- 1	**	48	561,0	98656		_		_	_	_	_			269,8						
- 1		52	601,2			-	_	_	_	_				288,0						
- 1		56	640,4			_		_	-	_	_			304,8						
- 1		60		112990		-	_	_	-			_		321,7						
						1													100	
44	440	20	263,9	58324		-		-		_	_		_				115,9			
- 1	**	24 28	313,7	68080 77256	262,7	-		-			_	_	-				136,8			
- 1	**	32	410.2	85877	297,4	-		-	_	~	_	_	_				176,8			
- 1	**	36	456,9	93965	331,3	_	_			_	_	_					195,6			
- 1	**	40	502,7		364,5	-	_	_	_			_	251,4	250,8						
- 1		44	547,4		396,9		_		_		_		273,7	272,1	258,4	244,7	231,0	217,3	203,6	19
- 1	**	48	591,1	115251	428,5	-	_	_	_	1000		_	295,6	292,0	277,2	262,4	247,7	232,9	218,1	20.
- 1	19	52		121426		- 1		_		-	_	_	316,9	311,8	296,0	280,1	263,7	247,8	232,0	21
- 1	"	56	675,6	127176	489,8	-						-	337,8	331,0	313,5	296,6	279,0	262,1	244,6	22
١	**	60	716,3	132519	519,3	_	_	-		_		81600	358,2	349,6	330,9	312,3	293,7	270,8	207,2	23
16	460	20	276,5	67045	200.5	l _	_	_			_		_	138.3	137.7	131.3	125,3	118.9	112.8	10
٠,	**	24	328,7	78355		-	_	_	_								147,9			
- 1	**	28	380,0	89025	275,5	-	_	_	_			desire	60.0				170,2			
- 1	**	32	430,3	99080		-				dividing.			_				191,5			
- 1	**	36		108543		-					-	_					212,4			
- 1	**	40		117439			_	_	_	_	_	_	_				232,2			
- 1	**	48		125790		-	B100-	_	_	_	_	_	_	287,5	278,9	265,1	251,3	238,1	224,3	21
ı	"	52	621,3 ccc s	133620 140950	450,4 483,2	-	_	_	_	_	_	_	_	310,7	300,1	200,2	270,3 288,6	971 0	240,4	931
- 1	**	56	710 s	147802	515,3				_	_	_	-					304,9			
- 1	**	60	754,0	154198	546,7			_	_			_		377.0	358.9	340,1	322,0	303,1	285,0	26
					-												,			
8	480	20	289,0	76596		-	_	-	_	_	_	_		_			134,7			
-	**	24	343,8	89617			-		_		_		-	-	171,9	166,7	159,2	152,0	144,4	136
- 1	**	28		101934		-	-	_	_	_	_	_	-	_	198,8	192,0	183,3 206,3	100 .	100,8	15
- 1	**	32 36	509 •	113574 124560	326,5				_		_				951 .	210,6	229,0	218.0	206.9	190
- 1	**	40		134920				_			_	_		976 5	975 9	263.2	251,0	238.3	226.1	213
- 1		44		144676		_	-		-	_	_			301.4	298.9	285.7	271,8	258,6	244,7	230
- 1	**	48		153852			4.04.0		_	_	_	_	_	325,7	322,4	307,5	292,5	277,5	262,5	24
- 1	**	52		162473		-	-	-	_	_		_	-	349,6	344,0	327,9	311,8	295,8	280,4	26
- 1	**	56		170561		1750	Nine P		_	-	-	-0.0	-	373,0	365,5	348,3	331,2	314,0	296,9	279
- 1		60	791,7	178138	574,0	-	_	_	-	_	_	-		395,9	386,3	368,1	349,9	330,9	312,7	29.
0	500	20	301,6	97011	919 -										150 -	150 -	143,9	137 -	131 4	19
ا ۳		24		87014 101916			0 =		-	_		100		-	179 5	178 0	170,5	162.9	155.4	14
	"	28		116036			200			-			-		207.6	205.1	196,4	187,7	179,0	17
	,,	32		129418		-	_			_	_			_	235,8	231,5	221,6	211,7	201,8	19
	**	36		142084				_		_	_		_	_	262,4	257,2	245,6	234,6	223,6	21
	,,	40		154059	419,1	-	_		_	_		_		_	289,1	282,1	269,4	257,3	214,5	23
		44		165369		-				_			~~		315,2	306,1	292,5	279,2	265,4	25
1		48	681 6	176039	494,2	-						-			340,8	329,9	314,9	299,4	284,9	270
															disa	05.3	994	9.30		
	"	52 56	731,9	186094 195557	530,6	-		_			_		-	-	366,0	352,8	336,7 357,0	320,6	304,5	28



2. Gußeiserne quadratische Hohlsäulen. Hierzu Zeichnung Seite 56.

Nr.	Qu Infere Onadral-	Wand- dicke	itt	Trag- heits- mo-	Ge- wicht		Tra	gfāhi	gkeit d	ler Si	ulen	in To	nnen	bei ein	er Li	inge i	n Met	ern v	on:	
241.	secto R Turn	å mm	em*	J cm 4	Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	8,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
8	80	10 12 14	28,0 32,6 37,0	233 259 280	20,3 23,6 26,8	4,7 5,2 5,6	3,9 4,8 4,8	3,2 3,6 3,9	2,8 3,1 3,3	2,4 2,6 2,9	2,1 2,8 2,5	1,8 2,0 2,2	1,4 1,8 1,7	1,2 1,3 1,4	1,0 1,1 1,2	0,8 0,9 1,0	0,7 0,8 0,8	0,8 0,7 0,7	0,5 0,6 0,6	0,5 0,5 0,5
9	90	10 12 14	32,0 37,4 42,6	347 389 424	23,2 27,1 30,9	6,9 7,8 8,5	5,7 6,4 7,0	4,8 5,4 5,9	4,1 4,6 5,0	3,5 4,0 4,3	3,1 3,5 3,8	2,7 3,0 3,8	2,1 2,4 2,6	1,7 1,9 2,1	1,4 1,8 1,8	1,2 1,4 1,5	1,0 1,2 1,3	0,9 1,0 1,1	0, s 0, s 0, s	0,5
10	100	10 12 14 16 18	36,0 42,2 48,2 53,8 59,0	492 555 609 655 694	26,1 30,6 34,9 39,0 42,8	9,8 11,1 12,2 13,1 13,9	8,1 9,3 10,1 10,8 11,5	6,8 7,7 8,5 9,1 9,6	5,8 6,6 7,2 7,8 8,2	5,0 5,7 6,2 6,7 7,1	4,4 4,9 5,4 5,8 6,2	3,8 4,3 4,8 5,1 5,4	3,0 3,4 3,8 4,0 4,3	2,5 2,8 3,0 3,3 3,5	2,0 2,8 2,5 2,7 2,9	1,7 1,9 2,1 2,3	1,5 1,8 1,8 1,9 2,1	1,8 1,4 1,6 1,7	1,1 1,2 1,4 1,5	1,0 1,1 1,1 1,1
11	110	10 12 14 16 18	40,0 47,0 53,8 60,2 66,2	673 764 843 912 970	29,0 34,1 39,0 43,8 48,0	12,7 14,6 16,3 17,8 19,1	11,0 12,5 13,9 15,1 16,0	9,3 10,8 11,7 12,7 13,5	8,0 9,0 10,0 10,8 11,5	6,9 7,8 8,8 9,3 9,9	6,0 6,8 7,5 8,1 8,6	5,3 6,0 6,8 7,1 7,6	4,2 4,7 5,2 5,8 6,0	3,4 3,8 4,2 4,6	2,8 3,2 3,5 3,8 4,0	2,8 2,7 2,9 3,2 3,4	2,0 2,8 2,5 2,7 2,9	1,7 1,9 2,2 2,8 2,5	1,5 1,7 1,9 2,0 2,8	1, 1, 1, 1,
12	120	10 12 14 16 18 20	44,0 51,8 59,4 66,6 73,4 80,0	895 1020 1131 1228 1313 1387	31,9 37,6 43,1 48,8 53,8 58,0	15,7 18,2 20,4 22,4 24,3 25,9	14,0 16,1 18,0 19,7 21,3 22,6	12,3 14,1 15,8 17,0 18,2 19,3	10,6 12,1 13,4 14,5 15,5 16,4	9,1 10,4 11,5 12,5 13,4 14,2	8,0 9,1 10,1 10,9 11,7 12,8	7,0 8,0 8,8 9,6 10,8 10,8	5,5 6,3 7,0 7,8 8,1 8,8	4,5 5,1 5,7 6,1 6,8 6,9	3,7 4,8 4,7 5,1 5,4 5,7	3,1 3,5 3,9 4,8 4,8	2,8 3,0 3,3 3,8 3,9 4,1	2,8 2,8 2,9 3,1 3,3	2,0 2,8 2,5 2,7 2,9 3,1	1, 2, 2, 2, 2, 2,
13	130	12 14 16 18 20	56,6 65,0 73,0 80,6 88,0	1328 1478 1611 1729 1833	41,0 47,1 52,9 58,4 63,5	21,7 24,6 27,8 29,6 31,8	19,6 22,8 24,5 26,5 28,4	17,6 19,8 21,8 23,5 25,0	15,6 17,5 19,1 20,5 21,7	13,8 15,1 16,4 17,8 18,7	11,8 13,1 14,3 15,4 16,8	10,4 11,5 12,8 13,5 14,3	8,2 9,1 9,9 10,7 11,3	6,6 7,4 8,1 8,6 9,2	5,5 6,1 6,7 7,1 7,8	4,6 5,1 5,6 6,0 6,4	3,9 4,4 4,8 5,1 5,4	3,4 3,8 4,1 4,4 4,7	3,0 3,3 3,8 3,8 4,1	2, 2, 3, 3,
14	140	12 14 16 18 20	61,4 70,8 79,4 87,8 96,0	1692 1890 2068 2226 2368	44,5 51,2 57,6 63,7 69,6	25,8 28,7 31,9 34,9 37,7	23,2 26,3 29,2 31,9 34,4	21,2 23,9 26,4 28,8 30,9	19,8 21,5 23,7 25,8 27,6	17,1 19,1 21,0 22,7 24,8	15,0 16,8 18,4 19,8 21,0	13,8 14,8 16,8 17,4 18,5	10,4 11,7 12,8 13,7 14,8	8,5 9,5 10,3 11,1 11.8	7,0 7,8 8,5 9,2 9,8	5,9 6,8 7,8 7,7 8,2	5,0 5,6 6,1 6,6 7,0	4,8 4,8 5,8 5,7 6,0	3,8 4,2 4,8 4,9 5,9	3 4 4 4
15	150	12 14 16 18 20 22 24	66,2 76,8 85,8 95,0 104,0 112,6 121,0	2118 2373 2603 2811 2999 3167 3317	48,0 55,2 62,2 68,9 75,4 81,6 87,7	28,9 32,8 36,6 40,9 43,8 46,7 49,7	26,8 30,5 34,0 37,1 40,8 43,0 45,7	24,8 28,1 31,8 34,1 36,8 39,8 41,6	22,7 25,7 28,5 31,1 33,4 35,6 37,6	20,7 23,8 25,7 28,0 30,1 31,9 33,5	18,8 21,0 23,1 24,9 26,8 28,8 29,5	16,5 18,5 20,8 22,0 23,4 24,7 25,9	13,1 14,6 16,1 17,4 18,5 19,5 20,5	10,8 11,9 13,0 14,1 15,0 15,8 16,6	8,8 9,8 10,8 11,8 12,4 13,1 13,7	7,4 8,2 9,0 9,8 10,4 11,0	6,9 7,0 7,7 8,8 8,9 9,4 9,8	5,4 6,1 6,8 7,2 7,7 8,1 8,5	4,7 5,3 5,8 6,2 6,7 7,0 7,4	4 4 5 5 5 6 6
16	160	12 14 16 18 20 22 24	71,0 81,8 92,2 102,2 112,0 121,4 130,6	2610 2931 3224 3491 3733 3952 4150	51,5 59,8 66,8 74,1 81,2 88,0 94,7	82,4 37,1 41,4 45,5 49,5 53,8 56,8	30,3 34,7 38,6 42,4 46,6 49,5 52,8	28,3 32,9 36,0 39,8 42,7 45,8 48,7	26,8 29,9 33,2 36,8 39,3 42,1 44,7	24,2 27,5 30,4 33,2 35,8 38,4 40,8	22,8 25,1 27,8 30,3 32,5 34,6 36,6	20,1 22,7 25,0 27,2 29,1 30,9 32,4	16,1 18,1 19,9 21,5 23,0 24,4 25,6	13,1 14,7 16,1 17,5 18,7 19,8 20,8	10,8 12,1 13,3 14,4 15,4 16,8 17,1	9,1 10,8 11,9 12,1 13,0 13,7 14,4	7,7 8,7 9,5 10,8 11,0 11,7 12,3	6,7 7,5 8,8 8,9 9,5 10,1 10,6	5,8 6,5 7,2 7,8 8,3 8,8 9,2	5 6 6 7 7 8
17	170	14 16 18 20 22 24	87,4 98,6 109,4 120,0 130,2 140,8	3572 3938 4273 4580 4860 5114	63,4 71,5 79,8 87,0 94,4 101,6	41,2 46,1 50,9 55,4 59,8 63,8	38,8 43,4 47,8 52,1 56,0 59,7	36,4 40,7 44,7 48,6 52,8 55,7	34,0 38,0 41,7 45,2 48,8 51,6	31,6 35,2 38,6 41,9 44,8 47,5	29,8 32,5 35,6 38,4 41,0 43,5	26,8 29,8 32,5 35,0 37,4 39,4	22,0 24,3 26,4 28,3 30,0 31,6	17,9 19,7 21,4 22,9 24,3 25,8	14,8 16,3 17,7 18,9 20,1 21,1	12,4 13,7 14,8 15,9 16,9 17,8	10,8 11,7 12,6 13,6 14,4 15,1	9,1 10,0 10,0 11,7 12,4 13,0	7,9 8,8 9,5 10,2 10,8 11,4	7, 8, 8, 9
18	180	14 16 18 20 22 24	93,0 105,0 116,6 128,0 139,0 149,8	4300 4750 5165 5547 5897 6218	67,4 76,1 84,5 92,8 100,8 108,6	45,4 50,9 56,2 61,3 66,2 70,9	43,0 48,2 53,9 57,9 62,4 66,8	40,5 45,5 50,1 54,5 58,7 62,8	38,1 42,7 47,0 51,1 55,0 58,7	35,8 40,0 44,0 47,7 51,3 54,7	33,4 37,8 40,9 44,8 47,5 50,5	31,0 34,5 37,9 40,8 43,8 46,4	26,2 29,1 31,7 34,0 36,3 38,8	21,5 23,8 25,8 27,7 29,5 31,1	17,8 19,6 21,8 22,9 24,4 25,7	14,9 16,5 17,9 19,3 20,5 21,6	12,7 14,1 15,3 16,4 17,4 18,4	11,0 12,1 13,2 14,2 15,0 15,9	9,6 10,6 11,5 12,3 13,1 13,8	8 9 10 10 11 12
19	190	14 16 18 20 22 24	98,6 111,4 123,8 136,0 147,8 159,4	5121 5667 6173 6641 7074 7472	71,5 80,8 89,8 98,6 107,2 115,6	49,3 55,7 61,5 67,3 72,7 78,1	47,1 52,9 58,4 63,9 69,0 74,0	44,8 50,1 55,5 60,5 65,3 69,8	42,8 47,5 52,4 57,1 61,5 65,8	39,9 44,7 49,9 53,6 57,8 61,7	37,8 42,0 46,2 50,9 54,1 57,7	35,2 39,2 43,1 46,8 50,3 53,6	30,4 33,8 37,0 40,0 42,9 45,4	25,6 28,3 30,9 33,8 35,4 37,4	21,8 23,4 25,5 27,4 29,8 30,9	17,8 19,7 21,4 23,1 24,6 25,9	15,2 16,8 18,3 19,6 20,9 22,1	13,1 14,5 15,7 16,9 18,0 19,1	11,4 12,8 13,7 14,8 15,7 16,6	10 11 12 13 13
20	200	14 16 18 20 22	104,2 117,8 131,0 144,0 156,6	6040 6695 7305 7872 8398	75,5 85,4 95,0 104,4 113,5	52,1 58,9 65,5 72,0 78,3	51,8 57,7 63,8 69,8 75,5	48,9 54,9 60,8 66,4 71,7	46,5 52,2 57,6 62,9 68,6	44,1 49,5 54,6 59,5 64,2	41,7 46,8 51,6 56,9 60,4	39,3 44,1 48,5 52,7 56,7	34,5 38,5 42,3 45,9 49,3	29,7 33,1 36,2 39,0 41,8	25,0 27,7 30,2 32,5 34,7	21,0 23,8 25,4 27,3 29,8	17,9 19,8 21,6 23,3 24,8	15,4 17,1 18,6 20,1 21,4	13,4 14,9 16,8 17,5 18,7	11 13 14 15 16



2. Gußeiserne quadratische Hohlsäulen.

	lafore	Ward-	itt	Trug- heita-	Ge- wicht		Tra	gfāhi	gkeit o	ler Să	ulen i	n To	nen l	ei eir	er Li	inge i	n Met	ern ve	on:	
Nr.	Quadrat- seite s mm	dicke 8 mm	F cm e	mo- ment J em 4	Meter kg	2,5	2,75	3,0	3,25	8,5	3,75	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7.0	7,5	8,0
20	200	24 26 28	169,0 181,0 192,6	8885 9335 9750	122,6 131,2 139,6	84,8 90,6 96,1	81,0 86,3 91,8	76,9 82,0 86,7	72,8 77,5 81,9	68,8 73,1 77,0	64,7 68,6 72,4	60,7 64,3 67,8	52,6 55,4 58,2	44,3 46,7 48,8	36,7 38,6 40,3	30,9 32,4 33,9	26,8 27,6 28,8	22,7 23,8 24,9	19,7 20,7 21,7	17, 18, 19,
22	920	16 18 20 22 24 26 28 30	130,6 145,4 160,0 174,2 188,2 201,8 215,0 228,0	9111 9969 10773 11525 12228 12883 13493 14060	94,7 105,4 116,0 126,3 136,4 146,3 155,9 165,8	114,0	65,3 72,7 80,0 87,1 94,1 100,9 107,5 114,0		68,8 74,9 81,0 87,1 92,8 98,5	59,0 65,3 71,6 77,8 83,0 88,4 93,7 98,7	56,8 62,9 68,0 73,5 78,9 83,9 89,0 93,7	53,6 59,2 64,6 69,9 74,9 79,7 84,1 88,5	48,1 53,1 57,8 62,4 66,8 70,8 74,5 78,4	42,6 46,8 51,0 54,7 58,5 62,0 65,1 68,2	37,1 40,7 44,2 47,8 50,8 53,1 55,7 58,1	31,6 34,6 37,4 10,0 42,5 44,7 46,9 48,8	27,0 29,5 31,9 34,1 36,2 38,1 39,9 41,6	23,2 25,4 27,5 29,4 31,2 32,9 34,4 35,9	20,2 22,2 23,9 25,6 27,2 28,6 30,0 31,2	17, 19, 21, 22, 23, 25, 26, 27,
24	240	16 18 20 22 24 26 28 30 32	143,4 159,8 176,0 191,8 207,4 222,6 237,4 252,0 266,8	12050 13216 14815 15350 16323 17238 18096 18900 19652	150,4 161,4 172,1 182,7	1111111111		111,8 118,7 126,0	71,3 79,1 86,8 94,2 101,4 108,2 114,9 121,5 127,8	110,2 116,4	105,4	106,3	57,5 63,6 69,7 75,4 80,9 86,1 91,2 96,0 100,6	52,1 57,5 62,8 67,9 72,6 77,2 81,7 85,9 90,0	46,6 51,8 56,0 60,4 64,5 68,3 72,2 75,6	41,2 45,2 49,1 52,9 56,2 59,7 62,7 65,5 68,1	35,7 39,1 42,4 45,4 48,3 51,0 53,5 55,9 58,1	30,7 33,7 36,5 39,2 41,6 44,0 46,2 48,2 50,1	26,8 29,4 31,8 34,1 36,8 38,8 40,2 42,0 43,7	23, 25, 28, 30, 31, 33, 35, 36, 38,
26	260	18 22 26 30 34	174,2 209,4 243,4 276,0 307,4	17101 19941 22483 24748 26757	126,3 151,8 176,5 200,1 222,9			1111	121,7	86,8 103,4 119,8 134,1 148,2	129,2	80,5 95,9 110,5 123,9 136,8	74,4 88,4 101,5 113,7 125,1	68,8 80,8 92,7 103,8 113,7	62,2 73,5 83,7 93,6 102,1	55,9 66,0 75,0 83,4 90,7	66,s 73,1	43,6 50,9 57,4 63,1 68,3	38,0 44,3 50,0 55,0 59,6	33, 38, 43, 48, 52,
28	280	18 22 26 30 34	188,s 227,0 264,2 300,0 334,6	21684 25371 28702 31700 34388	217,5					113,6 132,1 150,0	94,3 112,8 130,3 147,0	91,3 109,0 125,8 141,9	85,1 101,5 117,0 131,7	79,0	111,0	100,8	90,6	54,8 63,8 72,7 80,4 87,7	48,1 56,4 63,8 70,4 76,4	42, 49, 56, 61, 67,
30	300	20 24 28 32 36 40	224,0 265,0 304,6 343,0 380,2 416,0	29419 33894 87962 41650 44981 47979	192,1 220,8 248,7 275,6	17(1111)	111111		1 11111		132,5 152,8 171,5 190,1	131,7 150,5 168,4 185,5	123,5 141,0 157,4 173,0	98,6 115,5 131,3 146,5 160,8 174,3	107,8 121,8 135,8 148,7	99,1 112,4 124,9 136,5	90,9 102,7 113,9 124,8	102,9	64,3 74,6 83,8 92,3 99,6	57, 66, 74, 81, 87,
32	320	20 24 28 32 36 40	240,0 284,2 327,0 368,6 409,0 448,0	36160 41768 46902 51590 55858 59733	174,0 206,0 237,1 267,2 296,5		=======================================	1 1 1 1 1		111111		120,0 142,1 163,5 184,8 204,5	117,1 137,8 157,8 176,6 194,7	110,4 129,6 148,1 165,5 182,4 198,0	103,4 121,4 138,6 154,8 170,1	96,7 113,1 128,8 143,8 157,9	89,8 105,2 119,4 132,7 145,6	83,0 96,9 109,9 122,0 133,8	76,1 88,7 100,4 110,0 121,1	69, 80, 90, 100, 108,
34	340	20 24 28 32 36 40	256,0 303,4 349,4 394,2 437,8 480,0	43861 50778 57150 63005 68372 73280	185,6 220,0 253,8 285,8 317,4			111111	=			197,1	151,7 174,4 195,6 215,8	122,4 144,1 164,6 184,5 203,6 221,8	135,6 155,1 173,4 191,3	127,4 145,7 162,8 179,1	119,2 135,9 151,8 166,8	111,0 126,5 140,7 154,5	102,9 117,0 130,1 142,8	94, 107, 119, 130,
36	360	22 26 30 34 38 42 46	297,4 347,4 396,0 443,4 489,4 534,2 577,8	56875 64975 72468 79385 85756 91611 96979	251,9 287,1 321,5 354,8 387,3				1131411				148,7 173,7 198,0 221,7 244,7 267,1	146,3 169,9 192,6 214,2 235,4 255,3 274,5	138,9 161,2 182,2 202,6 222,2 240,9	131,3 152,8 172,3 191,1 209,5 226,5	123,7 143,1 162,0 179,6 196,2 212,6	116,8 134,4 151,7 168,0 183,6 198,2	108,6 125,4 141,4 156,5 170,3 183,8	101, 116, 131, 144, 157, 169,
38	380	24 28 32 -36 40 44 48	591,4	72517 81928 90668 98768 106261 113178 119550	285,8 322,9 359,2 394,4 428,8	111 (111	111111	11111111		11/11/11		11100114	247,7 272,0 295,7	170,9 197,1 222,7 246,9 269,3 291,0 312,8	188,4 211,6 233,8 255,7 276,2	179,0 200,9 221,9 242,1 260,8	209,6 228,5 246,0	159,7 179,1 197,2 214,3 231,2	150,2 167,9 184,8 200,7 215,9	140, 157, 172, 187, 201,
10	400	24 28 32 36 40 44 48	361,0 416,6 471,0 524,2 576,0 626,6	85398	261,7 302,0 341,6 380,0 417,6 454,3					111181				180,5 208,3 235,5 262,1 288,0 313,8	178,7 205,0 230,8 255,3 279,4	170,4 195,4 219,5 243,9 265,6 287,0	162,1 185,8 208,7 230,6 251,7 271,9 291,3	153,8 176,2 197,8 218,6 238,5 256,9	145,8 166,6 187,0 206,0 224,6 241,9	137, 157, 176, 194, 210, 226,

		° X														Hi	erzu Z	Ceichn	ing
		Quen	schnitt		Trag beits-	Trag-	Ge-	Te	ogfšhi.	koit d	or Sin	lun in	Tonne	on hei	ciner	Tänge	in Ma	tern ve	·n :
Nr.	Breite	Höhe	Wand- dicke	für	mo- ment	moment	wicht	2		2.		3.		3,		3		3.5	
2111	ь	h	8	и.	für	U	pro Meter		П		п		П		П				П
	mm	mu	nini	cm r	em *	em i	kg		U	_	Ш			-			IJ		
8	80	160	10 12	44,0 51,8	431 484	1359 1557	31,9 37,6	8,6 9,7	18,9	7,1 8,0	17,6 20,4	6,0	16,1 18,8	5,1 5,7	14,8	4,4	13,4	3,8	12,0
16		"	14	59,4	528	1734	43,1	10,6	25,0	8,7	23,1	7,3	21,1	6,2	19,2	5,4	17,3	4,7	15,4
	,,	**	16	66,6	565	1892	48,3	11,3	27,8	9,3	25,6	7,8	23,4	6,7	21,2	5,8	19,0	5,0	16,8
10	100	200	10 12	56,0 66,2	899 1023	2779 3214	40,6 48,0	17,3 19,9	27,8 32,7	14,8 16,9	26,4 31,0	12,5 14,2	25,0 29,4	10,6 12,1	23,6	9,2	22,2 26,0	8,0 9,1	20,8
20	**	"	14	76,2	1132	3614	55,2	22,1	37,4	18,7	35,5	15,7	33,5	13,4	31,6	11,6	29,6	10,1	27,7
	**	**	16 18	85,8	1226	3980	62,2	24,2	41,9	20,8 21,6	39,6 43,6	17,0 18,2	37,5	14,5	35,3	12,5	33,0	10,9	30,8
	**	**	20	95,0 104,0	1308 1379	4314 4619	68,9 75,4	25,9 27,5	46,1 50,1	22,8	47,4	19,2	44,7	16,8	41,9	13,3	36,2	11,6	36,1
12	120	240	12	80.6	1863	5762	58,4	30,7	40,3	27,8	40,3	24,8	40,1	21,9	38,4	19,0	36,7	16,6	35,
$\overline{24}$,,	**	14 16	93,0 105,0	2080 2275	6519 7225	67,4	34,9 38,7	46,5 52,5	31,4 34,8	46,5 52,5	28,0 30,8	45,9 51,7	24,6 26,9	49,5	21,2	42,0	18,5 20,2	40,
		**	18	116,6	2448	7881	76,1 84,5	42,3	58,3	37,9	58,3	33,3	57,1	29,0	54,6	25,0	52,1	21,8	49,
	**	**	20	128,0	2603	8491	92,8	45,7	64,0	40,7	64,0	35,7	62,3	30,s	59,6	26,6	56,8	23,1	54,
14	140	280	14	109,8	3452 3799	10675 11883	79,6 90,0	47,5 53,3	54,9 62,1	44,1	54,9 62,1	40,7 45,3	54,9 62,1	37,2 41,5	54,9 62,1	33,8	54,6	30,4	52,6
28	"	**	18	138,2	4115	13021	100,2	58,6	69,1	54,2	69,1	49,8	69,1	45,3	69,1	40,9	68,1	36,5	65,
		**	20	152,0 165,4	4403	14091 15095	110,2 119,9	63,8 68,6	76,0 82,7	58,s 63,z	76,0 82,7	54,0	76,0 82,7	48,9 52,4	76,0 82,7	44,1	74,6	39,1	71,
	**	**	24	178,6	4897	16037	129,5	73,4	89,3	67,5	89,3	61,4	89,3	55,5	89,3	49,5	87,0	43,5	83,
16	160	320	14	126,6	5326	16304	91,8	60,1	63,3	56,7	63,3	53,3	63,3	49,9	63,3	46,5	63,3	43,2	63,
32	**	**	16	143,4 159,8	5890 6410	18210 20021	104,0 115,9	67,7 74,9	71,7 79,9	63,s 70,s	71,7	59,s 66,0	71,7	55,9 61,7	71,7 79,9	52,1	71,7	48,0 52,7	71,
	"	, ,,	20	176,0	6891	21739	127,6	81,8	88.0	76,9	88,0	72,2	88,0	67,2	88,0	62,3	88 0	57,4	88,
		**	22 24	191,8 207,4	7333 7738	23367 24909	139,1 150,4	88,6 95,2	95,9	83,2 89,2	95,9	77,7 83,2	95,9	72,8	95,9	66,9 71,3	95,9	61,4	95,
18	180	360	16	162,6	8635	26463	117,9	81.3	81,3	78,2	81,3	74,3	81,3	70,4	81,3	66,5	81,3	62,6	81,
36	"	100	18	181,4	9434	29169	131,5	90,7	90,7	86,7	90,7	82,4	90,7	77,8	90,7	73,5	90,7	69,1	90,
.,0	**	"	20 22	200,0 218,2	10179 10872	31755 34222	145,0	100,0 108,1	100,0	95,0	100,0		100,0	85,2 92,3	100,6	80,2	100,0	75,4 81,4	100,
	"	"	24	236.2	11516	36576	158,2 171,2	,116 7	118,1	110,8	118,1	104,9	118,1	99,0	118,1	93,1	118,1	87,2	118,
	,,	**	26 28	253,8	12113 12666	38818 40953	184,0 196,5	124,9 132,5	126,9 135,5	118,3 125,7	126,9		126,9	105,6 111,7	126,9	99,0	126,9	92,6 97,8	126,
20	200	400	16	271,0 181.8	12126	36896	131.8	90,9	90,9	90,9	90,9	88,7	90,9	84,9	90,9	80,9	90,9	77,1	90,
40	300	**	18	203,0	13287	40754	147,2	101,5	101,5	101,5	101,5	98,5	101,5	94,2	101,5	89,7	101,5	85,5	101,
	17	99	20 22	244,6	14379 15404	44459 48013	162,1	112,0 122,3	112,0	112,0	112,0	108,2	112,0	103,3	112,0 122,3	98,3 106,6	112,0	93,4	112,
	"	"	24	265,0	16365	51422	192,1	132,5	132,5	132,5	132,5	126,7	132,5	120,8	132,5	114,7	132,5	108,9	132,
	"	,,	26	285,0	17265	54689	206,6	142,5	142,5	141,9	142,5	135,4	142,5 152,3	129,1		122,6		116,8	142,
22	220	440	28	304,6 224,6	18107 18070	57818 55064	220,8 162,8	,152 s 112,s	152,3	150,8	112,3	144,1	112,3	137,1	152,8	130,1		123,4	112.:
11	,,	190	20	248,0	19603	60171	179,8	124,0	124,0	124,0	124,0	124,0	124,0		124,0	116,3			124,
**	**	**	22	271,0 293,8	21052 22420	65092 69832	196,5 213,0	135,5 146,9	135,5	135,5	135,5		135,5	132,0	135,5 146,5	126,6	135,5	121,1	135,
	"		26	316.2	23711	74395	229.2	158,1	158,1		158,1		158,1	152,4	158,1	146,1	158,1	139,8	158,
	**	11	28	338,2	24928 26072	78786 83008	245,2 261,0	169,1 180,0	169,1 180,0	169,1	169,1 180,0		169,1 180,0	162,8	169,1 180,0	155,6	169,1 180,0	148,5 157,3	169,
	"		32	360,0 381,4	27147	87066	276,5	190,7	190,7	190,7	190,7	189,2	190,7	181,2	190,7	173,5		165,5	190,
24	240	480	20	272,0	25963	79211	197,2	136,0	136,0	136,0		136,0	136,0	136,0	136,0	134,4		129,5	136,
48	,,	**	22 24	297,4 322,6	27939 29816	85810 92189	215,6 233,9	148,7 161,3	148,7	148,7	148,7 161,3	148,7 161,8	148,7	148,7 161,8	148,7 161.3	146,3 158,1	148,7	141,0 152,3	148,
	"	11	26	347,4	31597	98353	251,9	173,7	173,7	173,7	173,7	173,7	173,7	173,7	173,7	169,5	173,7	163,8	173,
	.,	**	28	371,8	33285 34884	104306	269,6	185,9	185,9	185,9	185,9	185,9 198,0	185,9	185,9 198,0	185,9	180,7 191,7	185,9	174,0 184,1	185,
	,,	"	32	396,0 419,s		$\frac{110052}{115597}$	304,4	198,0 209,9	198,0	209,9	209,9	209,9	209,9	209,9	209,9	202,8	209,9	194,4	209,
		**	34	443,4		120945	321,5	221,7	221,7	221,7	221,7	221,7	221,7	221,3		212,8			221,
	"	**	36	466,6	39174	126100	338,3	233,3	233,3	233,3	233,3	233,3	200,3	231,9	200,0	223,0	200,3	213,7	230,
				- h X				h) h =	3b.									
			y			y	1		,5	2,	75	3,	,0	3,	25	3	,5	3,	75
				å x															0
8	80	240	12	71,0	708	4513	51,5	14,2	35,5	11,7	35,5	9,8	34,2	8,4	32,7	7,2	31,1	6,3	29,
$\overline{24}$.,	**	14	81,8	776	5087	59,8	15,5	40,9	12,8	40,9	10,8	39.2	9,2	37,4	7,9	35,5	6,9	33,
	"	**	16 18	92,2	832 879	5616 6103	66,8 74,1	16,6	46,1 51,1	13,8	45,9 50,7	11,6	43,9	9,8	41,8	8,5 9,0	39,7	7,4	37, 41,
10	100	300	14	104.2	1654	10426	75,5	31,8	52,1	27,2	52,1	23,0	52,1	19,6	52,1	16,9	52,1	14,7	50,
30	.,	**	16	117,8	1798	11592	85,4	35,0	58,9	29,7	58,9	25,0	58,9	21.3	58,9	18,3 19,6	58.7	16,0	56,
		**	18 20	131,0 144,0	1923 2032	12687 13712	95,0	37,7	65,5 72,0	31,s 33,6	65,5 72,0	26,7 28,2	65,5 72,0	22,a 24,o	65,5 72,0	20,7	65,0 71,1	17,1 18,1	62, 68,
		,,	22	156,6	2125	14671	113,5	42,1	78,8	35,1	78,3	29,5	78,3	25,1	78,3	21,7	77,0	18,9	74,
	**	**	24	169,0	2205	15565	122,5	43,9	81,5	36,4	81,5	30,6	84,5	26,1	84,5	22,5	82,8	19,6	79,

Trägheitsmoment bezogen auf die Achse yy

	te 57.	_		_	_	-	_		_	-	-				-		-	-
Nr.				T:										ern vo				
Nt.	4,	П		n		, o	" ا	.Б П	6,	П	6,	'n	7.	'n	_ '	.5		,0
8 16	3,4 3,8 4,1 4,1	10,6 12,2 13,5 14,8	2,7 3,0 3,3 3,5	8,4 9,6 10,7 11,7	2,2 2,4 2,6 2,8	6,8 7,8 8,7 9,5	1,8 2,0 2,2 2,3	5,6 6,4 7,2 7,8	1,5 1,7 1,8 2,0	4,7 5,4 6,0 6,6	1,3 1,4 1,6 1,7	4,6 4,8 5,1 5,6	1,1 1,2 1,3 1,4	3,5 4,0 4,4 4,8	1,0 1,1 1,2 1,3	3,0 3,5 3,9 4,2	0,8 0,9 1,0 1,1	2,7 3,0 3,4 3,7
$\frac{10}{20}$	7,0 8,0 8,8 9,6 10,2	19,4 22,7 25,8 28,7 31,4	5,5 6,3 7,0 7,6 8,1	16,7 19,4 21,9 24,2 26,4	4,5 5,1 5,7 6,1 6,5	13,9 16,1 18,1 19,9 21,6	3,7 4,2 4,7 5,1 5,4	11,5 13,3 14,9 16,4 17,8	3,1 3,6 3,9 4,3 4,5	9,6 11,2 12,5 13,8 15,0	2,7 3,0 3,3 3,6 3,9	8,2 9,5 10,7 11,8 12,8	2,8 2,6 2,9 3,1 3,3	7,1 8,2 9,2 10,3 11,6	2,0 2,3 2,5 2,7 2,9	6,2 7,1 8,0 8,8 9,6	1,8 2,0 2,2 2,4 2,6	5,4 6,3 7,1 7,8 8,4
12 24	10,8 14,6 16,3 17,8 19,1 20,3	33,8 33,4 38,1 42,8 47,1 51,3	8,5 11,5 12,8 14,0 15,1 16,1	28,3 30,1 34,3 38,3 42,2 45,8	6,9 9,3 10,4 11,4 12,2 13,0	23,1 26,7 30,4 33,9 37,2 40,3	5,7 7,7 8,6 9,4 10,1 10,8	19,1 23,4 26,5 29,5 32,3 34,8	4,8 6,5 7,2 7,9 8,5 9,0	16,0 20,0 22,6 25,1 27,4 29,5	4,1 5,5 6,2 6,7 7,2 7,7	13,7 17,0 19 3 21,4 23,3 25,1	3,5 4,8 5,3 5,8 6,8 6,6	11,8 14,7 16,6 18,4 20,1 21,7	3,1 4,1 4,6 5,1 5,4 5,8	10,3 12,8 14,5 16,1 17,5 18,9	2,7 3,8 4,1 4,4 4,8 5,1	9,0 11,3 12,7 14,1 15,4 16,6
$\frac{14}{28}$	27,0 29,7 32,1 34,4 36,4	50,6 57,0 63,2 69,0 74,8	21,3 23,5 25,4 27,2 28,8	46,8 52,5 58,2 63,5 68,6	17,3 19,0 20,6 22,0 23,3	42,8 48,1 53,2 58,1 62,7 67,2	14,3 15,7 17,0 18,2 19,3 20,2	39,0 43,6 48,2 52,4 56,6	12,0 13,2 14,3 15,3 16,2 17,0	35,0 39,2 43,1 47,0 50,4 53,9	10,2 11,2 12,2 13,0 13,8	31,2 34,8 38,1 41,5 44,5	8,8 9,7 10,5 11,2 11,9	27,2 30,3 33,2 35,9 38,5	7,7 8,4 9,1 9,8 10,4	23,7 26,4 28,9 31,3 33,5	6,7 7,4 8,0 8,6 9,1	20,8 23,9 25,4 27,5 29,5
16 32	38,3 39,8 44,2 48,4 52,4 56,0 59,5	80,4 63,0 71,3 79,1 86,8 94,2 101,6	30,2 32,9 36,4 39,6 42,5 45,3 47,8	73,8 59,1 66,7 74,0 81,1 88,2 95,0	24,5 26,6 29,5 32,1 34,5 36,7 38,7	55,3 62,2 69,0 75,7 82,1 88,4	22,0 24,3 26,5 28,5 30,3 32,0	51,4 57,8 64,1 70,0 76,0 81,7	18,5 20,5 22,3 23,9 25,5 26,9	47,5 53,3 59,1 64,6 70,0 75,1	14,5 15,8 17,4 19,0 20,4 21,7 22,9	47,8 43,6 48,9 54,0 59,0 63,9 68,4	12,5 13,6 15,0 16,4 17,6 18,7 19,7	40,9 39,8 44,5 49,1 53,5 57,7 61,8	10,9 11,8 13,1 14,2 15,3 16,3 17,2	35,6 35,7 40,0 44,1 47,9 51,6 55,2	9,6 10,4 11,5 12,5 13,5 14,8 15,1	31,8 35,6 39,1 42,5 45,6 48,7
18 36	58,7 64,8 70,4 75,9 81,3 86,3 91,1	81,3 90,7 100,0 109,1 118,1 126,9 135,5	50,9 55,9 60,6 65,2 69,4 73,3 77,0	81,0 90,2 99,0 107,6 116,2 124,4	43,1 47,2 50,9 54,4 57,6 60,6 63,3	76,6 85,1 93,4 101,5 109,6 117,3	35,7 39,0 42,1 44,9 47,6 50,1 52,3	72,0 80,0 87,8 95,4 103,0 110,1 117,1	30,0 32,8 35,3 37,8 40,0 42,1 44,0	67,6 75,1 82,4 89,5 96,1 102,8 109,2	25,5 27,9 30,1 32,2 34,1 35,8 37,5	63,1 70,0 76,8 83,4 89,5 95,7	22,0 24,1 26,0 27,7 29,4 30,9 32,3	58,7 65,1 71,2 77,2 82,9 88,6 93,8	19,2 21,0 22,6 24,2 25,6 26,9 28,1	54,3 60,0 65,6 71,1 76,3 81,5 86,2	16,9 18,4 19,9 21,2 22,5 23,7 24,7	49,8 55,0 60,2 65,0 69,7 74,1 78,3
$\frac{20}{40}$	73,1 81,0 88,5 95,9 103,1 109,7 116,4	90,9 101,5 112,0 122,3 132,5 142,5 152,3	65,3	90,9 101,5 112,0 122,3 132,5 142,5 152,3	57,6 63,5 69,0 74,4 79,5 84,1 88,6	90,7 101,1 111,3 121,1 130,9 140,2 149,6	49,8 54,6 59,1 63,6 67,6 71,3 74,8	86,4 96,0 105,7 115,0 124,8 133,1 141,9	42,1 46,1 49,9 53,5 56,6 59,9 62,9	81,8 91,1 100,1 108,8 117,4 126,0 134,0	35,9 39,3 42,5 45,6 48,4 51,1 53,6	77,4 86,1 94,5 102,7 110,8 118,6 126,4	30,9 33,9 36,7 39,3 41,7 44,0 46,2	72,9 81,0 88,9 96,6 104,1 111,4 118,5	26,9 29,5 32,0 34,2 36,4 38,4 40,2	68,5 75,9 83,3 90,5 97,5 104,3 110,9	23,7 26,0 28,1 30,1 82,0 33,7 35,4	64,0 71,1 78,0 84,4 90,9 97,2 103,3
22 44	97,3 106,6 115,7 124,9 133,4 141,7 149,8	112,3 124,0 135,5 146,9 158,1 169,1 180,0	88,5 97,0 104,9 113,1 120,5 127,8 135,0	112,3 124,0 135,5 146,9 158,1 169,1 180,0	79,7 87,0 94,3 101,4 107,8 114,3 120,2	112,3 124,0 135,5 146,9 158,1 169,1 180,0	71,6 77,4 83,5 89,8 94,9 100,4 105,5	112,1 123,5 134,7 145,4 156,2 166,7 176,6	62,2 67,7 72,6 77,6 82,2 86,6 90,5	107,1 117,8 128,5 139,0 148,9 159,0 168,5	53,5 58,0 62,3 66,3 70,2 73,8 77,1	102,0 112,3 122,2 132,2 141,7 151,2 160,8	46,1 50,0 53,7 57,2 60,5 63,6 66,5	97,0 106,6 116,3 125,5 134,7 143,4 151,9	40,8 43,8 46,8 49,8 52,7 55,4 57,9	92,1 101,2 110,0 119,0 127,4 135,6 143,6	35,8 38,8 41,1 43,8 46,3 48,7 50,9	86,9 95,7 104,1 112,2 120,2 127,8 135,4
24 48	157,5 124,6 135,6 146,5 156,7 166,9 177,0 186,4 196,0 204,8	190,7 136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7 233,8	141,9 115,1 124,9 134,5 144,2 153,8 162,4 170,9 179,1 187,1	190,7 136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7 233,3	125,9 105,3 114,2 122,9 131,3 139,4 147,8 154,9 162,3 169,4	190,7 136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7 233,8	110,8 95,5 103,5 111,0 118,5 125,7 132,7 139,0 145,4 151,8	186,9 136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7 233,3	94,3 85,7 92,8 99,4 106,0 111,9 118,0 123,4 128,6 133,4	178,1 135,7 148,1 160,0 172,0 183,7 195,2 206,5 217,7 228,6	80,3 75,9 81,8 87,7 93,1 98,2 103,0 107,5 111,9 115,9	130,0 141,9 153,6 165,0 175,9 186,9 197,7 208,4 218,4	69,3 66,2 71,3 76,1 80,6 84,9 89,0 92,8 96,5 99,9	124,6 135,9 146,8 157,7 168,1 178,6 188,9 198,6 208,6	60,3 57,7 62,1 66,3 70,2 74,0 77,5 80,9 84,1 87,1	151,8 118,9 129,7 140,0 150,4 160,6 170,3 180,1 189,3 198,8	53,0 50,7 54,6 58,2 61,7 65,0 68,1 71,1 73,9 76,5	142,6 113,4 123,4 133,6 143,1 152,8 162,0 170,9 180,0 188,5
Nr.	4,	°	4,	5	5,	о	5,		h = 3		6	,5	7	,о	7	, 5	°	,o []
$\frac{8}{24}$	5,5 6,1 6,5	28,0 31,9 35,6	4,4 4,8 5,1	24,9 28,3 31,4	3,5 3,9 4,2	21,7 24,6 27,3	2,9 3,2 3,4	18,6 21,0 23,2	2,5 2,7 2,9	15,7 17,7 19,5	2,1 2,3 2,5	13,4 15,1 16,6	1,6 2,0 2,1	11,5 13,0 14,8	1,6 1,7 1,8	10,0 11,3 12,5	1,4 1,5 1,6	8,8 9,9 11,0
10 30	6,9 12,9 14,0 15,0 15,9 16,6 17,8	39,1 48,5 54,5 60,3 66,0 71,4 76,6	5, 4 10,2 11,1 11,9 12,5 13,1 13,6	34,4 44,8 50,3 55,7 60,8 65,8 70,5	4,4 8,3 9,0 9,6 10,2 10,6 11,0	29,8 41,2 46,2 51,0 55,6 60,0 64,2	3,6 6,8 7,4 7,9 8,4 8,8 9,1	25,2 37,5 42,1 46,4 50,5 54,3 58,1	3,1 5,7 6,2 6,7 7,1 7,4 7,2	21,2 33,9 37,9 41,7 45,4 48,7 51,9	2,6 4,9 5,3 5,7 6,0 6,3 6,5	18,1 30,2 33,7 37,1 40,2 43,1 45,8	2,2 4,3 4,6 4,9 5,2 5,4 5,6	15,6 26,6 29,6 32,4 35,0 37,4 39,7	2,0 3,7 4,0 4,3 4,5 4,7 4,9	13,6 23,2 25,8 28,9 30,5 32,6 34,6	1,7 3,2 3,5 3,8 4,0 4,2 4,3	11,9 20,4 22,6 24,8 26,8 28,7 30,4



b) h = 3b.

bedeutet: Tragfähigkeit der Säulen bezogen auf die Biegungsebene xx

yy

Nr.	Breite	Hőhe	Wand- dicke	F fer	Trag- beits- moment for	Trag- beits- moment for	Ge- wicht pro Meter	ll .	gfilhig ,5	keit d		len in		en bei		Länge 3,		tern v	
	b mm	h	8 mm	u.	em 4	cm.	Meter				0				0				0
12 36	120	360	16 18 20 22 24 26 28	143,4 159,8 176,0 191,8 207,4 222,6 237,4	3321 3584 3819 4028 4214 4377 4520	20778 22847 24811 26671 28433 30099 31672	104,0 115,9 127,6 139,1 150,4 161,4 172,1	54,6 60,1 64,8 69,6 74,0 77,9 81,7	71,7 79,9 88,0 95,9 103,7 111,8 118,7	69,0	71,7 79,9 88,0 95,9 103,7 111,3 118,7	44,2 48,8 51,7 54,9 57,9 60,3 62,4	71,7 79,9 88,0 95,9 103,7 111,3 118,7	39,0 42,3 45,2 47,7 49,9 51,8 53,6	71,7 79,9 88,0 95,9 103,7 111,3 118,7	44,7	71,7 79,9 88,0 95,9 103,7 111,3 118,7	29,5 31,9 33,9 35,8 37,5 38,9 40,2	111,:
14 42	140	420	18 20 22 24 26 28 30	188,6 208,0 227,0 245,8 264,8 282,8 300,0	6004 6437 6832 7190 7514 7806 8068	37363 40709 43910 46969 49890 52676 55332	136,7 150,8 164,6 178,2 191,5 204,6 217,5	82,0 89,4 96,7 103,7 110,8 116,8 122,4	94,8 104,0 113,5 122,9 132,1 141,1 150,0	89,4 95,6 101,5 107,0		82,2 87,8 92,7	94,8 104,0 113,5 122,9 132,1 141,1 150,0	75,1 79,6 84,0 88,0	94,3 104,0 113,5 122,9 132,1 141,1 150,0	67,9 71,8 75,3 78,7	94,3 104,0 113,5 122,9 132,1 141,1 150,0	52,8 56,8 60,6 63,9 66,8 69,4 71,7	113, 122, 132, 141,
16 48	160	480	20 22 24 26 28 30 32	240,0 262,2 284,2 305,6 327,0 348,0 368,6	10048 10713 11326 11891 12409 12884 13317	62272 67337 72209 76894 81394 85716 89863	174,0 190,1 206,0 221,7 237,1 252,3 267,8	114,0 123,8 133,0 142,2 150,7 159,0 167,8	120,0 131,1 142,1 152,9 163,5 174,0 184,3	116,4 125,0 133,6 141,3 148,9	120,0 131,1 142,1 152,9 163,5 174,0 184,3	117,1 124,8 132,1 139,2	131,1	102,0 109,1 116,2 123,0 129,1	120,0 131,1 142,1 152,9 163,5 174,0 184,3	94,9 101,5 107,6 113,5	152,9 163,5 174,0	81,4 87,6 93.5 99,1 104,3 108,9 113,5	131, 142, 152, 163, 174,
18 54	180	540	20 22 24 26 28 30 32 34		16814 17716 18554 19332	90363 97902 105191 112234 119037 125604 131941 138052	197,2 215,6 233,9 251,9 269,6 287,1 304,4 321,5	136,0 148,7 161,3 173,7 184,8 196,0 206,5 216,8	136,0 148,7 161,8 173,7 185,9 198,0	143,0 154,2 165,0 175,5 186,1 195,6	136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7	135,9 146,5 156,7 166,6 176,2 185,1	136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7	128,8 138 7 148,0 157,8 166,8	161,8 173,7 185,9 198,0 209,9	121,6 131,0 139,7 148,0 156,0	161,8 173,7 185,9 198,0 209,9	105,8 114,5 122,9 131,0 138,7 146,1 153,2 160,1	148 161 173 185 198 209
20 60	200	600	20 22 24 26 28 30 32 34	304,0 332,6 361,0 389,0 416,6 444,0 471,0 497,8	23846 25196 26464 27652 28764	125845 136556 146951 157035 166813 176292 185477 194374	220,4 241,1 261,7 282,0 302,0 321,9 341,5 360,9	152,0 166,3 180,5 194,5 208,3 222,0 235,5 248,9	222,0	166,3 180,5 194,5 208,3 222,0 235,0	194,5 208,3 222,0 235,5	162,6 175,8 188,3 200,8 212,7 224,8	194,5 208,3 222,0 235,5	155,7 167,9 179,7 191,6 202,9 213,8	222,0	148,7 160,3 171,5 182,5 192,7	208,3 222,0 235,5	152,3 163,0 173,3 182,9 192,6	166 180 194 208 228 237
			e h	x				e c) h ==	4b.									
		у-	· E	X	j-y			2	,5	2,	75	3	,0	3,	25	3		3,	75
				×					0		0								
10 40	100	400	14 16 18 20	132,9 149,6 167,0 184,0	2176 2369 2538 2685	22446 25093 27611 30005	95,8 108,6 121,1 133,4	41,5 45,7 49,4 52,6	66,1 74,9 83,5 92,0	35,8 39,1 42,0 44,4	66,1 74,9 83,5 92,0	30,2 32,9 35,3 37,3	66,1 74,9 83,5 92,0	25,8 28,0 30,0 31,8	66,1 74,9 83,5 92,0	22,2 24,2 25,9 27,4	66,1 74,9 83,5 92,0	19,8 21,1 22,6 23,9	66 74 83 99
11 44	110	440	14 16 18 20	146,2 165,8 185,0 204,0	2987 3267 3516 3737	30297 33939 37423 40752	106,0 120,2 134,1 147,9	52,3 58,2 63,6 68,5	73,1 82,9 92,5 102,0	46,6 51,6 56,1 60,2	73,1 82,9 92,5 102,0	40,9 45,1 48,7 51,9	73,1 82,9 92,5 102,0	, 35,3 38,7 41,6 44,2	73,1 82,9 92,5 102,0	30,5 33,3 35,9 38,1	73,1 82,9 92,5 102,0	26,6 29,0 31,8 33,2	73 81 93 103
$\frac{12}{48}$	120	480	14 16 18 20	160,2 181,8 203,0 224,0	3979 4368 4719 5035	39794 44654 49322 53803	116,1 131,8 147,2 162,4	63,1 70,5 77,5 84,2	80,1 90,9 101,5 112,0		80,1 90,9 101,5 112,0		80,1 90,9 101,5 112,0		80,1 90,9 101,5 112,0	40,6 44,ε 48,2 51,4	80,1 90,9 101,5 112,0	35,4 38,8 41,9 44,8	96 10 11
13 52	130	520	16 18 20 22 24	197,8 221,0 244,0 266,6 289,0	5693 6170 6604 6997 7352	57417 63511 69381 75033 80470	143,4 160,2 176,9 193,3 209,5	107,4	98,9 110,5 122,0 133,3 144,5	91,5 98,4	98,9 110,5 122,0 133,3 144,5	83,2 89,3	98,9 110,5 122,0 133,3 144,5	74,9 80,2	98,9 110,5 122,0 133,8 144,5	66,9 70,9	98,9 110,5 122,0 133,3 144,5	50,4 54,8 58,7 62,8 65,4	12
56	140	560	16 18 20 22 24	213,8 239,0 264,0 288,6 313,0	7263 7893 8472 9001 9483	72407 80191 87712 94975 101985	155,0 173,8 191,4 209,2 226,9	115,1	106,9 119,5 132,0 144,3 156,5	98,0 106,9 115,4	106,9 119,5 132,0 144,3 156,5	90,8 98,7 106,5	106,9 119,5 132,0 141,3 156,5	83,4 90,6	106,9 119,5 132,0 144,3 156,5	76,2 82,4 88,3	106,9 119,5 132,0 144,3 156,5	63,1 68,8 74,2 79,4 83,9	113
15 60	150	600	16 18 20 22 24	229,8 257,0 284,0 310,6	9098 9912 10664 11357	89804 99564 109019 118173	166,6 186,3 205,9 225,2	107,8 119,0 130,6 141,6 152,8	114,9 128,5 142,0 155,3	100,9 111,8 122,4 132,6	114,9 128,5 142,0 155,8	94,4 104,6 114,2 123 6	114,9 128,5 142,0 155,3	88,0 97,4 106,2 114,6	114,9 128,5 142,0 155,3	81,6 90,0 98,0 105,6	114,8 128,5 142,0 155,8	75,4 82,8 90,0 96,6 102,8	149 149 153

b) h == 3b.

(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y). (n n n n n n x x).

Nr.		.0	1 4	Tra		keit de		en in '		bei e		änge i		rn von		.5	1 8	3,0
2.11		П		П		П		П		П		П		П		П		n
12 36	25,9 28,6 29,8 31,5 32,9 34,2 35,8	71,7 79,8 88,0 95,9 103,7 111,8 118,7	20,5 22,1 23,5 24,9 26,0 27,0 27,9	69,3 77,0 84,5 91,7 98,7 105,5 112,1	16,6 17,9 19,1 20,1 21,1 21,9 22,6	65,1 72,2 79,2 85,3 92,6 98,8 104,9	13,7 14,8 15,8 16,6 17,4 18,1 18,7	60,9 67,6 74,1 80,2 86,3 92,2 97,8	11,5 12,4 13,3 14,0 14,8 15,2 15,7	56,8 63,0 68,8 74,6 80,1 85,5 90,4	9,8 10,6 11,3 11,9 12,5 12,9 13,4	52,6 58,8 63,7 68,9 73,8 78,8 83,8	8,5 9,1 9,7 10,8 10,8 11,2 11,5	48,5 53,5 58,4 63,1 67,8 72,1 76,2	7,4 8,0 8,6 9,0 9,4 9,7 10,0	44,8 48,9 53,8 57,5 61,6 65,4 68,8	6,6 7,0 7,5 7,9 8,2 8,6 8,8	40, 44, 48, 51, 55, 58, 61,
14 42	46,9 50,8 53,4 56,2 58,7 61,0 63,0	94,8 104,0 113,5 122,9 132,1 141,1 150,0	37,1 39,7 42,2 44,4 46,4 48,2 49,8	94,8 104,0 113,5 122,9 132,1 141,1 150,0	30,0 32,2 34,3 36,0 37,6 39,0 40,3	93,5 103,0 111,9 120,9 129,5 138,0 146,1	24,8 26,6 28,2 29,7 31,0 32,3 33,3	89,0 97,8 106,2 114,5 122,9 130,7 138,8	20,8 22,4 23,7 25,0 26,1 27,1 28,0	84,3 92,6 100,6 108,4 116,0 123,6 130,8	17,8 19,0 20,2 21,3 22,2 23,1 23,9	79,6 87,4 94,9 102,8 109,4 116,8 123,0	15,8 16,4 17,4 18,8 19,2 19,9 20,8	74,9 82,2 89,2 95,9 102,5 108,9 115,2	13,6 14,3 15,2 16,0 16,7 17,8 17,9	70,2 77,0 83,5 89,7 95,2 101,9 107,4	11,7 12,8 13,3 14,0 14,7 15,8 15,8	65, 71, 77, 83, 89, 94, 99,
16 48	74,9 80,5 85,5 90,5 94,8 98,8 102,8	120,0 131,1 142,1 152,9 163,5 174,0 184,3	61,9 66,1 69,9 73,4 76,8 79,5 82,2	120,0 131,1 142,1 152,9 163,6 174,0 184,3	50,2 53,8 56,8 59,5 62,0 64,4 66,6	120,0 131,1 142,1 152,9 163,5 174,0 184,6	41,5 44,3 46,8 49,1 51,8 53,2 55,0	120,0 131,1 142,1 152,9 163,5 174,0 183,8	34,9 37,2 39,8 41,8 43,1 44,7 46,2	116,2 126,6 137,0 146,8 156,6 166,0 175,5	29,7 31,7 33,6 35,2 36,7 38,1 39,4	111,1 120,9 130,7 140,1 149,4 158,8 167,3	25,8 27,6 28,9 30,8 31,7 32,9 34,0	105,8 115,1 124,6 133,8 141,9 150,7 158,9	22,3 23,6 25,2 26,4 27,6 28,6 29,6	100,6 109,6 118,2 126,6 134,7 142,7 150,8	19,6 20,9 22,1 23,2 24,2 25,2 26,0	95 103 112 119 127 135 142
18 54	99,8 107,4 115,2 122,6 129,4 136,2 142,7 149,0	136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7	86,5 93,1 99,7 105,8 111,9 116,4 121,3 125,9	136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7	73,7 79,1 83,9 88,6 92,6 96,7 100,3 103,6	136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7	61,2 65,6 69,5 73,2 76,7 79,2 82,9 85,6	136,0 148,7 161,8 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7	51,4 55,0 58,4 61,5 64,4 67,1 69,6 71,8	136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9 221,7	43,8 46,9 49,7 52,4 54,9 57,2 59,6 61,3	134,8 146,8 159,0 170,9 182,8 194,0 204,9 215,8	37,8 40,4 42,9 45,2 47,8 49,8 51,3 52,9	129,5 141,8 152,9 164,0 175,1 186,1 196,9 207,1	32,9 35,2 37,4 39,4 41,2 43,0 44,6 46,0	124,8 135,8 146,5 157,4 168,1 178,2 188,5 198,6	28,9 31,0 32,8 34,8 36,2 37,6 39,2 40,6	119 129 140 150 160 170 180
20 60	123,7 134,4 144,8 154,4 164,1 173,8 181,8 190,7	152,0 166,3 180,5 194,5 208,3 222,0 235,6 248,9	111,0 120,1 129,2 137,7 145,8 153,6 161,1 168,6	152,0 166,3 180,5 194,5 208,3 222,0 235,5 248,9	98,2 106,1 113,4 120,6 127,5 133,8 139,9 145,9	152,0 166,3 180,5 194,6 208,3 222,0 235,6 248,9	85,4 91,8 97,8 103,9 109,1 114,1 118,9 123,2	152,0 166,3 180,5 194,5 208,3 222,0 235,5 248,9	72,5 77,8 82,8 87,5 91,9 96,0 99,9 103,5	152,0 166,3 180,5 194,5 208,3 222,0 235,5 248,9	61,8 66,3 70,8 74,5 78,8 81,8 85,1 88,2	152,0 166,8 180,6 194,5 208,3 222,0 235,5 248,9	53,3 57,2 60,8 64,8 67,6 70,6 73,4 76,0	152,0 166,8 180,6 194,5 208,8 221,8 234,8 247,4	46,4 49,8 53,0 56,0 58,8 61,4 63,2 66,2	148,0 161,6 175,1 188,8 201,2 214,0 226,1 238,4	40,8 43,8 46,6 49,2 51,7 54,0 56,2 58,2	142 156 168 181 193 206 218 230
								,	h = 4									
Nr.	4.	0	4	.5	_ 5 	,0	_ 5	,5	_ e	, o []		,5		, o		,5		3,0 []
10 40	17,0 18,6 19,8 21,0	66,1 74,9 83,5 92,0	13,4 14,8 15,7 16,6	66,1 74,9 83,5 91,8	10,9 11,8 12,7 13,4	62,9 71,2 79,0 86,7	9,0 9,8 10,5	59,5 67,0 74,5 81,7	7,6 8,2 8,8 9,3	55,9 62,9 69,8 76,5	6,4 7,0 7,5 7,9	52,4 58,9 65,3 71,6	5,6 6,0 6,5 6,8	48,8 54,8 60,8 66,4	4,8 5,8 5,6 6,0	45,2 50,6 56,8 61,5	4,8 4,8 5,0 5,2	41 46 51 56
11	23,8 25,5 27,5 29,2	73,1 82,9 92,5 102,0	18,4 20,9 21,7 23,1	73,1 82,9 92,5 102,0	14,9 16,3 17,6 18,7	73,1 82,9 92,3 101,4	12,3 13,5 14,5 15,4	69,9 78,9 87,7 96,5	10,4 11,8 12,9 13,0	66,2 74,8 83,3 91,4	8,8 9,7 10,4 11,1	62,7 70,8 78,6 86,3	7,8 8,8 9,0 9,5	59,2 66,8 74,0 81,2	6,6 7,8 7,6 8,3	55,6 62,7 69,6 76,1	5,8 6,4 6,9 7,8	52 58 64 71
12 18	31,1 34,1 36,9 39,8	80,1 90,9 101,6 112,0	24,6 27,0 29,1 31,1	80,1 90,9 101,5 112,0	19,9 21,8 23,6 25,2	80,1 90,9 101,5 112,0	16,4 18,0 19,5 20,8	80,1 90,7 101,1 111,5	13,8 15,8 16,4 17,5	76,7 86,7 96,6 106,2	11,8 12,9 14,0 14,9	73,1 82,7 92,0 101,0	10,8 11,1 12,0 12,8	69,5 78,5 87,5 96,1	8,8 9,7 10,5 11,8	66,0 74,5 82,8 90,9	7,8 8,5 9,2 9,8	62, 70, 78, 86,
13 52	44,5 48,2 51,6 54,7 57,4	98,9 110,5 122,0 133,3 144,6	35,1 38,1 40,8 43,2 45,4	98,9 110,5 122,0 133,6 144,5	28,5 30,9 33,0 35,0 36,8	98,9 110,5 122,0 133,3 144,5	23,5 25,5 27,8 28,9 30,4	98,9 110,6 122,0 133,5 144,5	19,8 21,4 22,9 24,3 25,5	98,7 109,8 121,0 132,0 142,5	16,8 18,8 19,5 20,7 21,8	94,5 105,4 115,9 126,4 136,4	14,5 15,7 16,8 17,8 18,8	90,4 100,8 110,8 120,8 130,8	12,7 13,7 14,7 15,5 16,3	86,4 96,1 105,9 115,8 124,3	11,1 12,1 12,9 13,7 14,4	82, 91, 100, 109, 118,
6	56,7 61,7 66,2 70,8 74,1	106,9 119,6 132,0 144,8 156,5	44,8 48,7 52,3 55,6 58,5	106,9 119,5 132,0 144,3 156,5	36,3 39,5 42,4 45,0 47,4	106,9 119,5 132,0 144,3 156,5	30,0 32,6 35,0 37,2 39,2	106,9 119,5 132,0 144,3 156,5	25,2 27,4 29,4 31,8 32,9	106,9 119,5 132,0 144,3 156,5	21,5 23,4 25,1 26,6 28,1	106,5 118,8 130,7 142,6 154,3	18,5 20,1 21,8 23,0 24,2	102,4 114,2 125,7 137,1 148,4	16,1 17,5 18,8 20,0 21,1	98,8 109,5 120,6 131,6 142,1	14,2 15,4 16,5 17,6 18,5	94, 104, 115, 125, 136,
50	68,9 75,6 81,8 87,6 93,0	114,9 128,5 142,0 155,3 168,5	56,2 61,2 65,8 70,1 74,0	114,9 128,5 142,0 155,3 168,5	45,5 49,6 53,3 56,8 60,0	114,9 128,8 142,0 155,3 168,5		114,9 128,5 142,0 155,8 168,5	31,6 31,4 37,0 39,4 41,6	114,9 128,5 142,0 155,3 168,5	26,8 29,3 31,6 33,6 35,5	114,9 128,5 142,0 155,3 168,5	23,2 25,3 27,2 29,0 30,6	114,2 127,5 140,6 153,4 166,1	20,3 22,0 23,7 25,2 26,7	110,1 122,8 135,5 147,5 160,1	17,8 19,4 20,8 22,2 23,4	106, 118, 130, 142, 154,



a) $h \sim 2b$. Hierzu Zeichnung in die Biegungsebene x x y y Hierzu Zeichnung

Nr.	Breite b	Quen Hōhe	Wand- dicke	F	Trag- heits- moment für	Trag- heits- mement for	Ge- wicht pro Moter	Tragi		eit de: 2,7		en in '		n bei 3,2		Länge 3,		etern 8,	
	tum	mm	S mm	em 3	cm ⁴	cm.	kg	н	I	н	r	н	1	н	1	н.	1	н	I
<u>4</u> 8	40	80	10 12 14 16	14,0 16,3 18,5 20,5	11,2 13,6 16,1 18,7	117 130 140 149	10,2 11,8 13,4 14,9	0,2 0,3 0,3 0,4	2,8 2,8 2,8 3,0	0,2 0,2 0,3 0,3	1,9 2,1 2,3 2,5	0,2 0,2 0,2 0,3	1,6 1,8 1,9 2,1	0,1 0,8 0,2 0,2	1,4 1,5 1,7 1,8	0,1 0,1 0,2 0,2	1,2 1,3 1,4 1,5	0,1 0,1 0,1 0,2	1,0 1,2 1,2 1,3
$\frac{6}{12}$	60	120	12 14 16 18 20	25,9 29,7 33,3 36,7 40,0	44,6 52,5 60,6 68,9 77,3	510 566 614 657 693	18,8 21,5 24,1 26,6 29,0	0,9 1,1 1,2 1,4 1,5	9,1 10,2 11,2 12,1 13,6	0,7 0,9 1,0 1,1 1,3	8,1 9,0 9,9 10,6 11,8	0,6 0,7 0,8 1,0	7,0 7,8 8,5 9,1	0,5 0,6 0,7 0,8 0,9	6,0 6,7 7,8 7,8 8,2	0,5 0,6 0,7 0,8	5,2 5,8 6,3 6,7 7,1	0,4 0,5 0,5 0,6 0,7	4,5 5,0 5,5 5,8 6,2
8 16	80	160	14 16 18 20 22 24	40,9 46,1 51,1 56,0 60,7 65,3	122 141 160 179 198 218	1466 1612 1746 1867 1976 2075	29,7 33,4 37,0 40,6 44,0 47,3	2,4 2,8 3,2 3,6 4,0 4,4	18,5 20,7 22,8 24,8 26,6 28,4	2,0 2,3 2,6 3,0 3,3 3,6	17,3 19,3 21,8 23,0 24,8 26,4	1,7 2,0 2,2 2,5 2,8 3,0	16,1 18,0 19,7 21,3 22,9 24,4	1,4 1,7 1,9 2,1 2,8 2,6	14,9 16,6 18,2 19,7 21,1 22,3	1,2 1,4 1,6 1,8 2,0 2,2	13,7 15,2 16,7 17,9 19,8 20,3	1,1 1,3 1,4 1,6 1,8	12,6 13,9 15,1 16,2 17,3 18,3
10 20	100	200	16 18 20 22 24 26	58,9 65,5 72,0 78,3 84,5 90,5	272 308 344 381 418 455	3348 3653 3936 4199 4443 4668	42,7 47,5 52,2 56,8 61,3 65,6	5,4 6,2 6,9 7,6 8,4 9,1	29,5 32,8 36,0 39,2 42,3 45,3	4,5 5,1 5,7 6,3 6,9 7,5	28,9 31,9 34,9 37,7 40,5 43,2	3,8 4,3 4,8 5,3 5,8 6,3	27,4 30,4 33,2 35,9 38,4 41,0	3,8 3,6 4,1 4,5 4,9 5,4	26,1 28,8 31,5 34,0 36,4 38,7	2,8 3,1 3,5 3,9 4,3 4,6	24,7 27,3 29,7 32,1 34,4 36,6	2,4 2,7 3,1 3,4 3,7 4,0	23,4 25,8 28,1 30,2 32,4 34,3
$\frac{12}{24}$	120	240	16 18 20 22 24 26 28	71,7 79,9 88,0 95,9 103,7 111,8 118,7	468 528 589 651 713 776 840	6025 6608 7157 7675 8162 8619 9048	52,0 57,9 63,8 69,5 75,2 80,7 86,1	9,4 10,6 11,8 13,0 14,3 15,5 16,8	35,9 40,0 44,0 48,0 51,9 55,7 59,4	7,7 8,7 9,7 10,8 11,8 12,8 13,9	35,9 40,0 44,0 48,0 51,9 55,7 59,4	6,5 7,3 8,2 9,0 9,9 10,8 11,7	35,9 40,0 44,0 48,0 51,9 55,7 59,4	5,5 6,2 7,0 7,7 8,4 9,2 9,9	35,6 39,6 43,4 47,1 50,7 54,1	4,8 5,4 6,0 6,6 7,3 7,9 8,6	34,3 38,0 41,6 45,2 48,6 52,0 55,1	4,2 4,7 5,2 5,8 6,3 6,9 7,5	32,9 36,4 40,0 43,3 46,6 49,8 52,7
$\frac{14}{28}$	140	280	16 18 20 22 24 26 28	84,5 94,8 104,0 113,5 122,9 132,1 141,1	740 835 931 1027 1124 1222 1322	9849 10842 11787 12685 13540 14351 15121	61,3 68,4 75,4 82,3 89,1 95,8 102,3	14,8 16,7 18,6 20,5 22,5 24,4 26,4	42,3 47,2 52,6 56,8 61,5 66,1 70,6	12,8 13,8 15,4 17,0 18,6 20,2 21,9	42,3 47,2 52,6 56,8 61,5 66,1 70,6	10,3 11,6 12,9 14,3 15,6 17,6 18,4	42,3 47,2 52,0 56,8 61,5 66,1 70,6	8,8 9,9 11,0 12,2 13,3 14,5 15,6	42,3 47,2 52,6 56,8 61,5 66,1 70,6	7,6 8,5 9,5 10,5 11,5 12,5 13,5	42,3 47,2 52,0 56,8 61,5 66,1 70,6	6,6 7,4 8,3 9,1 10,0 10,9 11,8	42,3 47,2 51,9 56,4 60,8 65,1 69,3
16 32	160	320	18 20 22 24 26 28 30 32	108,7 120,0 131,1 142,1 152,9 163,5 174,0 184,3	1243 1384 1526 1670 1814 1960 2107 2254	16585 18080 19512 20884 22196 23451 24650 25795	78,8 87,0 95,0 103,0 110,9 118,5 126,2 133,6	24,8 27,7 30,5 33,4 36,3 39,2 42,1 45,1	54,4 60,6 65,6 71,1 76,6 81,8 87,0 92,2	20,5 22,9 25,2 27,6 30,0 32,4 34,8 37,3	54,4 60,0 65,6 71,1 76,5 81,8 87,0 92,2	17,8 19,9 21,2 23,2 25,9 27,2 29,3 31,3	54,4 60,0 65,6 71,1 76,5 81,8 87,0 92,2	14,7 16,4 18,1 19,8 21,5 23,2 24,9 26,7	54,4 60,0 65,6 71,1 76,5 81,8 87,0 92,2	12,7 14,1 15,6 17,0 18,5 20,0 21,6	54,4 60,0 65,6 71,1 76,5 81,8 87,0 92,0	11,0 12,3 13,6 14,8 16,1 17,4 18,7 20,0	54,4 60,6 65,8 71,1 76,5 81,8 87,0 92,8
18 36	180	360	18 20 22 24 26 28 30 32	123,1 136,0 148,7 161,3 173,7 185,9 198,0 209,9	1765 1965 2166 2369 2572 2777 2984 3191	24067 26293 28437 30501 32487 34398 36234 37998	89,2 98,6 107,8 116,9 125,9 134,8 143,6 152,2	34,8 38,6 42,7 46,5 50,4 54,3 58,2 62,1	61,6 68,0 74,4 80,7 86,9 93,0 99,0	29,8 32,5 35,8 39,8 42,5 45,9 49,3 52,7	61,6 68,0 74,4 80,7 86,9 93,0 99,0 105,0	24,5 27,3 30,1 32,9 35,7 38,6 41,4 44,3	61,6 68,0 74,4 80,7 86,9 93,0 99,0	20,9 23,3 25,6 28,0 30,4 32,9 35,3 37,8	61,6 68,0 74,4 80,7 86,9 93,0 99,0 105,0	18,0 20,1 22,1 24,2 26,2 28,3 30,4 32,6	61,6 68,0 74,4 80,7 86,9 93,0 105,0	15,7 17,5 19,3 21,1 22,9 24,7 26,5 28,4	61,6 68,0 74,4 80,7 86,9 93,0 99,0
$\frac{20}{40}$	200	400	18 22 26 30 34 38	137,5 166,3 194,5 222,0 248,9 275,1	2418 2965 3518 4077 4642 5215	33520 39742 45558 50986 56044 60750	99,7 120,6 141,0 161,9 180,5 199,4	45,0 54,9 64,8 74,8	68,8 83,2 97,3 111,0 124,5	74,4	68,8 83,2 97,3 111,0 124,5 137,6	33,6 41,2 48,9 56,6 64,5	68,8 83,2 97,3 111,0 124,5 137,6	54,9	68,8 83,2 97,3 111,6 124,5 137,6	47,4	68,8 83,2 97,3 111,0 124,5 137,6	21,5 26,4 31,3 36,2 41,3 46,4	68,8 83,8 97,3 111,0 124,5 137,6
22 ¹ / ₂ 45	225	450 " " "	20 24 28 32 36 40 44	172,0 204,5 236,3 267,5 298,1 328,0 357,3	3824 4603 5388 6180 6981 7791 8610	53119 62043 70450 78360 85793 92769 99307	124,7 148,3 171,3 193,9 216,1 237,8 259,0	64,8 76,9 89,6 101,9 114,2 126,6 139,0	118,2 133,8 149,1 164,6	58,0 69,3 80,8 92,3 103,4	86,6 102,3 118,2 133,8 149,1 164,6	51,6 61,8 72,3 82,4 92,7 103,6 113,3	86,0 102,3 118,2 133,8 149,1 164,0	63.6 72,8 82,0	86,6 102,3 118,2 133,8 149,1 164,6 178,7	55,0 63,1 71,2	149, i 164, o	34,0 40,9 47,9 54,9 62,1 69,3 76,5	86,0 102,3 118,2 133,8 149,1 164,0 178,7

(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y).

Nr.	4.	0 1	4	,5 Tr	agfiibi 5,		er Sau		Tonne		einer l		in Met		n: 7,	5	8,0		
	H	1	н	ı	1	1	1	1	н	1	H	r	H	1	H	1	H	1	
4 8	0,1 0,1 0,1 0,1	0,9 1,0 1,1 1,2	0,1 0,1 0,1 0,1	0,7 0,8 0,9 0,9	0,1 0,1 0,1 0,1	0,6 0,7 0,7 0,7	0,046 0,1 0,1 0,1	0,5 0,5 0,6 0,6	0,039 0,047 0,1 0,1	0,4 0,5 0,5 0,5	0,033 0,040 0,048 0,1	0,4	0,028 0,034 0,041 0,047	0,3 0,3 0,4 0,4	0,084 0,080 0,086 0,042	0,3	0,021 0,027 0,031 0,037	0, 0, 0,	
$\frac{6}{12}$	0,3 0,4 0,5 0,5 0,6	4,0 4,4 4,8 5,1 5,4	0,3 0,3 0,4 0,4 0,5	3,1 3,5 3,8 4,1 4,3	0,2 0,3 0,3 0,3 0,4	2,6 2,8 3,1 3,3 3,5	0,2 0,2 0,3 0,3	2,1 2,3 2,5 2,7 2,9	0,2 0,2 0,2 0,3	1,8 2,0 2,1 2,8 2,4	0,1 0,2 0,2 0,2 0,2	1,5 1,7 1,8 1,9 2,1	0,1 0,1 0,2 0,2 0,2	1,3 1,4 1,6 1,7 1,8	0,1 0,1 0,1 0,8 0,2	1,1 1,3 1,4 1,5 1,5	0,1 0,1 0,1 0,1 0,1	1, 1, 1,	
8 16	1,0 1,1 1,3 1,4 1,5	11,4 12,5 13,6 14,6 15 4 16,2	0,8 0,9 1,0 1,1 1,2 1,3	9,0 10,0 10,8 11,5 12,2 12,8	0,6 0,7 0,8 0,9 1,0	7,3 8,1 8,7 9,3 9,9 10,4	0,5 0,6 0,7 0,7 0,8 0,9	6,1 6,7 7,2 7,7 8,2 8,8	0,4 0,5 0,6 0,6 0,7 0,8	5,1 5,6 6,1 6,5 6,9 7,2	0,4 0,4 0,5 0,5 0,8 0,8	4,3 4,8 5,8 5,5 5,8 6,1	0,8 0,4 0,4 0,5 0,5	3,7 4,1 4,5 4,8 5,0 5,3	0,3 0,3 0,4 0,4 0,4 0,5	3,3 3,8 3,9 4,1 4,4 4,6	0,2 0,3 0,3 0,3 0,4 0,4	2, 3, 3, 3, 4,	
10 20	2,1 2,4 2,7 3,0 3,3 3,6	22,0 24,2 26,4 28,3 30,3 32,1	1,7 1,9 2,1 2,4 2,6 2,8	19,3 21,2 23,0 24,7 26,3 27,7	1,4 1,5 1,7 1,9 2,1 2,3	16,6 18,1 19,5 20,9 22,1 23,3	1,1 1,3 1,4 1,6 1,7	13,6 15,1 16,3 17,4 18,4 19,3	0,9 1,1 1,2 1,3 1,5 1,6	11,8 12,7 13,7 14,8 15,4 16,2	0,8 0,9 1,0 1,1 1,2 1,3	9,9 10,8 11,6 12,4 13,1 13,8	0,7 0,8 0,9 1,0 1,1	8,5 9,3 10,0 10,7 11,3 11,9	0,6 0,7 0,8 0,8 0,9 1,0	7,4 8,1 8,7 9,3 9,9 10,4	0,6 0,6 0,7 0,7 0,8 0,9	6, 7, 7, 8, 8, 9,	
12 24	3,7 4,1 4,6 5,1 5,6 6,1 6,8	31,5 34,9 38,3 41,4 44,5 47,5 50,3	2,9 3,3 3,6 4,0 4,4 4,8 5,2	28,8 31,8 34,8 37,7 40,4 43,1 45,8	2,8 2,6 2,9 3,3 3,6 3,9 4,2	26,0 28,8 31,4 33,9 36,3 38,6 40,8	1,9 2,2 2,4 2,7 2,9 3,2 3,5	23,8 25,6 28,0 30,2 32,3 34,8 36,1	1,6 1,8 2,0 2,3 2,5 2,7 2,9	20,8 22,6 24,6 26,5 28,1 29,8 31,3	1,4 1,6 1,7 1,9 2,1 2,3 2,5	17,8 19,6 21,2 22,7 24,1 25,5 26,8	1,2 1,8 1,5 1,7 1,8 2,0 2,1	15,4 16,9 18,3 19,6 20,8 22,0 23,1	1,0 1,2 1,3 1,4 1,6 1,7	13,4 14,7 15,9 17,1 18,1 19,2 20,1	0,9 1,0 1,2 1,8 1,4 1,5 1,6	11, 12, 14, 15, 16, 17,	
14 28	5,8 6,5 7,3 8,0 8,8 9,5 10,3	41,1 45,6 50,1 54,5 58,7 62,9 66,9	4,6 5,2 5,7 6,3 6,9 7,5 8,2	38,3 42,5 46,7 50,7 54,7 58,5 62,2	3,7 4,8 4,7 5,1 5,6 6,1 6,6	35,8 39,5 43,9 47,0 50,6 54,0 57,4	3,1 3,5 3,8 4,2 4,6 5,0 5,5	32,9 36,4 39,8 43,8 46,5 49,7 52,6	2,6 2,9 3,8 3,6 3,9 4,9	30,1 33,3 36,5 39,5 42,4 45,2 47,8	2,2 2,5 2,8 3,0 3,3 3,6 3,9	27,4 30,3 33,1 35,8 38,3 40,7 43,0	1,9 2,1 2,4 2,6 2,9 3,1 3,4	24,6 27,2 29,6 31,9 34,2 36,3 38,4	1,6 1,9 2,1 2,3 2,5 2,7 2,9	21,9 24,0 26,2 28,2 30,1 31,9 33,8	1,4 1,6 1,8 2,0 2,2 2,4 2,6	19, 21, 23, 24, 26, 28, 29,	
16 32	9,7 10,8 11,9 13,0 14,2 15,3 16,5 17,6	54,4 60,0 65,6 71,1 76,5 81,8 87,0 92,2	7,7 8,5 9,4 10,3 11,2 12,1 13,0 13,9	53,s 58,s 63,s 68,9 74,o 78,s 83,5	6,2 6,9 7,8 8,4 9,1 9,8 10,5 11,3	50,2 55,2 60,0 64,8 69,6 74,1 78,5 82,8	5,1 5,7 6,3 6,9 7,5 8,1 8,7 9,3	47,1 51,7 56,8 60,7 65,0 69,3 73,8 77,4	4,8 4,8 5,3 5,8 6,3 6,8 7,8	44,0 48,4 52,6 56,6 60,5 64,4 68,2 71,9	3,7 4,1 4,5 4,9 5,4 5,8 6,2 6,7	41,0 44,9 48,8 52,6 56,1 59,7 63,2 66,3	3,2 3,5 3,9 4,3 4,8 5,0 5,4 5,8	37,8 41,5 45,0 48,5 51,7 54,9 57,9 61,0	2,8 3,1 3,4 3,7 4,0 4,4 4,7 5,0	34,8 38,0 41,3 44,3 47,2 50,2 52,9 55,5	2,4 2,7 3,0 3,3 3,5 3,5 4,1 4,4	31, 34, 37, 40, 42, 45, 47, 50,	
18 36	13,8 15,4 16,9 18,5 20,1 21,7 23,3 24,9	61,8 68,0 74,4 80,7 86,9 93,0 99,0 105,0	10,9 12,1 13,4 14,6 15,9 17,1 18,4 19,7	61,6 68,0 74,4 80,7 86,9 93,0 99,0 105,0	8,8 9,8 10,8 11,8 12,9 13,9 14,9 16,0	60,9 67,0 73,2 79,0 84,9 90,7 96,2 101,8	7,5 8,1 9,0 9,8 10,6 11,5 12,3 13,2	57,9 63,6 69,4 75,0 80,6 85,9 91,1 96,3	6,1 6,8 7,5 8,2 8,9 9,6 10,4 11,1	54,8 60,2 65,6 71,0 76,1 81,1 86,1 90,9	5,2 5,8 6,4 7,0 7,8 8,2 8,8 9,4	51,7 56,8 61,9 66,8 71,8 76,2 81,0 85,4	4,5 5,0 5,5 6,0 6,6 7,1 7,6 8,1	48,5 53,3 58,1 62,7 67,2 71,6 75,8 80,0	3,9 4,4 4,8 5,3 5,7 6,2 6,6 7,1	45,4 49,9 54,3 58,6 62,7 66,7 70,7 74,5	3,4 3,8 4,2 4,8 5,0 5,4 5,8 6,2	42, 46, 50, 54, 58, 61, 65, 69,	
20	18,9 23,8 27,5 31,9 36,3 40,7	68,8 83,2 97,3 111,0 124,5 137,6	14,9 18,3 21,7 25,2 28,7 32,2	68,8 83,2 97,3 111,0 124,5 137,6	12,1 14,8 17,6 20,4 23,2 26,1	68,8 83,2 97,3 111,0 124,5 137,6	10,0 12,3 14,5 16,8 19,2 21,5	68,5 82,5 95,9 109,0 121,7 133,7	8,4 10,3 12,2 14,2 16,1 18,1	65,5 78,7 91,4 103,9 115,7 127,1	7,2 8,8 10,4 12,1 13,7 15,4	62,4 75,0 87,1 98,8 110,0 120,8	6,2 7,6 9,0 10,4 11,8 13,3	59,3 71,2 82,7 93,7 104,3 114,2	5,4 6,6 7,8 9,1 10,3 11,6	56,2 67,4 78,2 88,4 98,3 107,8	4,7 5,8 6,9 8,0 9,1 10,2	53, 63, 73, 83, 92, 101,	
21/ ₂ 15	29,9 36,0 42,1 48,3 54,6 60,9 67,3	86,0 102,3 118,2 133,8 149,1 164,0 178,7	23,6 28,4 33,3 38,1 43,1 48,1 53,1	86,0 102,3 118,2 133,6 149,1 164,0 178,7	19,1 23,0 26,9 30,9 34,9 39,0 43,1	86,0 102,3 118,2 133,8 149,1 164,0 178,7	15,8 19,0 22,3 25,5 28,8 32,2 35,6	86,0 102,3 118,2 133,8 149,1 164,0 178,7	13,3 16,0 18,7 21,5 24,2 27,1 29,9	86,0 102,3 118,2 133,8 148,2 162,4 176,1	11,3 13,6 15,9 18,3 20,7 23,1 25,5	83,6 99,0 113,8 128,1 142,2 155,5 168,6	9,8 11,7 13,7 15,8 17,8 19,9 22,0	80,2 94,9 108,9 122,8 135,9 148,9 161,1	8,5 10,2 12,0 13,7 15,5 17,3 19,1	76,7 90,8 104,2 117,2 129,7 142,0 153,6	7,5 9,0 10,5 12,1 13,6 15,2 16,8	73, 86, 99, 111, 123, 135, 146,	



a) h=2b. He bedeutet: Tragfähigkeit der Säulen bezogen auf die Biegungsebene x x x . He sie x y y

Nr.	Breite	Quers Höbe h	Wand- dicke	F for	Trag- heits- moment für	Trag- heits- moment für	Ge- wicht pro Meter	Trag		eit de		en in		n bei 3,		Länge 3,		etern	von:
	nom	mm	\$ mm	em ³	em⁴	I cm 4	Meter	-	1	H	1	н	I	н	I	н	1	1	1
25 50	250	500	22 26 30 34 38 42 46 50	210,8 246,5 282,0 316,9 351,1 384,7 417,7 450,0	5770 6836 7912 8996 10090 11194 12310 13438	80261 92575 104246 115298 125752 135632 144957 153750	152,5 178,7 204,5 229,8 254,5 278,9 302,8 326,3	101,8 117,0 132,1 147,1 161,6 176,7	158,5 175,6 192,4 208,9	93,7 107,7 121,7 135,5 149,3 162,9	158,5 175,6 192,4 208,9	85,5 98,4 111,2 123,9 136,6 149,5	175,6 192,4 208,9	77,2 89,1 100,8 112,7 124,3 136,2	175,6 192,4 208,9	69,0 79,8 90,3 101,1 111,6 122,6	105,2 123,3 141,0 158,5 175,6 192,4 208,9 225,0	60,8 70,3 80,0 89,5 99,3	105,2 123,3 141,0 158,5 175,6 192,4 208,9 225,0
27 ¹ / ₂ 55	275	550	24 28 32 36 40 44 48 52	252,5 292,8 331,5 370,1 408,0 445,8 481,9 517,9	8377 9796 11224 12664 14115 15579 17056 18547	116668 133136 148824 163755 177956 191450 204260 216411	183,1 211,9 240,3 268,3 295,8 322,8 349,4 375,5	129,5 147,2 165,1 182,4 199,9 217,3	146,2 165,8 185,1 204,0 222,7 241,0	137,2 154,0 170,5 186,6 202,9	146,2 165,8 185,1 204,0 222,7 241,0	111,7 127,3 142,9 158,3 173,7 188,9	165,8 185,1 204,0 222,7 241,0	102,9 117,4 131,8 146,1 160,3 174,9	165,8 185,1 204,0 222,7 241,0	94,1 107,4 120,7 133,8 146,9 160,5	222,7	85,4 97,5 109,5 122,0 134,0	222,7
30 60	300	600	26 30 34 38 42 46 50 54 58	298,5 342,0 384,9 427,1 468,7 509,7 550,0 589,7 628,7	11780 13622 15474 17340 19219 21112 23021 24946 26887	164240 185706 206239 225867 244616 262512 279583 295854 311351	216,4 248,0 279,1 309,6 339,8 369,5 398,8 427,5 455,8	160,1 180,5 200,7 221,2 241,1 261,3	171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275.0	150,5 169,7 189,9 208,1 227,3 245,9	171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275.0	140,9 159,3 177,2 195,4 213,6 231,0	171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275,0	131,3 148,6 165,7 182,8 199,8 216.2	171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275,0	122,1 138,2 153,8 169,7 186,0 201.3	171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275,0	97,6 112,5 127,4 142,2 157,0 171,8 186,5 201,1 216,3	171,0 192,5 213,6 234,6 254,5 275,0
32 ¹ / ₂ 65	325	650	26 30 34 38 42 46 50 54 58	324,5 372,0 418,9 465,1 510,7 555,7 600,0 643,7 686,7	14963 17297 19643 22004 24379 26771 29180 31607 34052	210940 238886 265718 291466 316160 339828 362500 384204 404968	235,3 269,7 303,7 337,2 370,3 402,9 435,0 466,7 497,9	181,5 205,3 228,4 251,3 274,0 296,4 318,6	186,0 209,5 232,6 255,4 277,9 300,0 321,9	172,2 194,4 216,3 238,0 260,1 281,4 302,5	186,0 209,5 232,6 255,4 277,9 300,0 321,9	162,6 183,5 204,6 225,2 245,6 266,4 286,4	186,0 209,5 232,6 255,4 277,9 300,0 321,9	152,9 173,0 192,6 212,5 231,7 251,4 270,4	186,0 209,5 232,6 255,4 277,9 300,0 321,9	143,6 162,1 180,9 199,2 217,8 235,8 254,3	186,0 209,5 232,6 255,4 277,9 300,0 321,9	116,2 133,9 151,6 168,8 186,4 203,9 220,8 238,8 255,5	186,0 209,0 232,0 255,0 277,0 300,0 321,0
$\frac{35}{70}$	350	700	30 34 38 42 46 50 54 58 62	402,0 452,9 503,1 552,7 601,7 650,0 697,7 744,7 791,1	21582 24503 27440 30393 33364 36354 39364 42395 45448	301366 335669 368693 400471 431036 460417 488646 515753 541770	291,5 328,4 364,7 400,7 436,2 471,3 505,8 539,9 573,5	226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4	226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4	218,8 244,0 268,6 293,0 317,2 341,2 364,9	226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4	208,3 231,9 255,3 278,6 301,6 324,4 347,8	226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4	197,5 219,9 242,1 264,7 286,7 308,4 330,6	226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4	186,6 207,8 229,4 250,3 271,1 292,3 312,8	226,5 251,6 276,4 300,9 325,6 348,9 372,4	256.1	226,5 251,6 276,6 300,5 325,6 348,6 372,6
37 ¹ / ₂ 75	375	750	30 34 38 42 46 50 54 58 62	432,0 486,9 541,1 594,7 647,7 700,0 751,7 802,7 853,1	26522 30106 33707 37325 40963 44622 48303 52007 55735	373896 416941 458498 498601 537285 574583 610530 645157 678498	313,2 353,0 392,3 431,2 469,6 507,5 545,0 582,0 618,5	216,0 243,5 270,6 297,4 323,9 350,0 375,9 401,4 426,6	243,6 270,6 297,4 323,9 350,6 375,9	243,5 270,6 297,4 323,9 350,0 375.9	243,5 270,6 297,4 323,9 350,0 375,9	232,7 259,2 285,5 311,5 337,4 363,1	243,5 270,6 297,4 323,9 350,6 375.9	222,0 247,3 272,4 297,3 322,0 346.5	243,5 270,6 297,4 323,9 350,0 375,9	210,8 234,8 259,3 283,0 306,6 330,7	243,5 270,6 297,4 323,9 350,0 375.9	268,8 291,2 314.2	243,5 270,6 297,6 323,5 350,6 375,5
40 80	400	800	30 34 38 42 46 50 54 58 62 66 70	462,0 520,9 579,1 636,7 693,7 750,0 805,7 860,7 915,1 968,9 1022,0	32167 36506 40864 45242 49641 54063 58508 62979 67476 72000 76553	457226 510386 561831 611599 659727 706250 751205 794628 836554 877017 916053	335,0 377,7 419,8 461,6 502,9 543,8 584,1 624,0 663,4 702,5 741,0	260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4 457,6 484,5	260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4 457,6 484,5	260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4 457,6 484,5	260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4 457,6 484,5	257,3 286,7 315,8 344,8 373,5 402,0 429,5	260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4 457,6 484,5	246,4 274,5 302,4 330,2 357,8 385,1 412,3 439,2 466,0	260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4 457,6 484,5	235,4 262,3 289,1 315,6 342,0 368,2 394,2 420,9 446,7	260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4 457,6 484,5	301,8 327,0 352,1 377,0 401,7 426,3	260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4 457,6 484,5

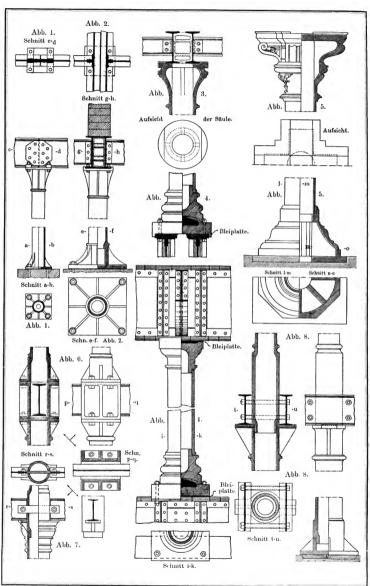
N.						gkeit d												•
Nr.	4	0	H 4	,5 I	"	о п		,5 I	H 6	,0	H 6	,5 I	, ,	о 1	,	,5 I	H 8	0
_												-		-	_			
25 50	45,1 53,4 61,8 70,3 78,8 87,5 96,2 105,0	105,8 123,3 141,0 158,5 175,6 192,4 208,9 225,0	35,6 42,2 48,8 55,5 62,3 69,1 76,0 83,0	105,2 123,3 141,0 158,5 175,6 192,4 208,9 225,0	28,9 34,2 39,6 45,0 50,5 56,0 61,6 67,2	105,2 123,3 141,0 158,5 175,6 192,4 208,9 225,0	23,8 28,8 32,7 37,2 41,7 46,3 50,9 55,5	105,3 123,3 141,0 158,5 175,6 192,4 208,9 225,0	20,0 23,7 27.5 31,2 35,0 38,9 42,7 46,7	105,2 123,3 141,0 158,5 175,6 192,4 208,9 225,0	17,1 20,2 23,4 26,6 29,9 33,1 36,4 39,6	123,8 141,0 158,6 175,6 192,4 208,9	14,7 17,4 20,2 22,9 25,7 28,6 31,4 34,8	103,9 121,3 138,2 154,6 170,6 186,2 201,3 216,0	12,8 15,2 17,6 20,0 22,4 24,9 27,4 29,9	100,1 116,8 133,1 148,9 164,8 178,9 193,4 207,5	11,8 13,4 15,5 17,8 19,7 21,9 24,0 26,8	96, 112, 128, 142, 157, 172, 185, 198,
27 ¹ / ₂ 55	05,4 76,3 87,5 98,4 109,8 120,7 132,0 143,5	126,3 146,2 165,6 185,1 204,0 222,7 241,0 259,0	51,7 60,5 69,3 78,2 87,1 96,2 105,3 114,5	126,3 146,2 165,8 185,1 204,0 222,7 241,0 259,0	41,9 49,0 56,1 63,3 70,6 77,9 85,3 92,7	126,3 146,2 165,6 185,1 204,0 222,7 241,0 259,0	34,6 40,5 46,4 52,3 58,3 64,4 70,5 76,6	126,3 146,8 165,8 185,1 204,6 222,7 241,0 259,0	29,1 34,0 39,0 44,0 49,0 54,1 59,2 64,4	126,3 146,2 165,8 185,1 204,0 222,7 241,0 259,0	24,6 29,0 33,2 37,5 41,8 46,1 50,5 54,9	126,3 146,8 165,6 185,1 204,0 222,7 241,0 259,0	21,4 25,0 28,6 32,3 36,0 39,7 43,5 47,3	126,3 146,2 165,6 185,1 204,0 222,7 241,0 259,0	18,6 21,8 24,9 28,1 31,4 34,6 37,9 41,2	126,3 145,9 164,8 183,2 201,6 219,1 236,1 252,7	16,4 19,1 21,9 24,7 27,6 30,4 33,3 36,2	122, 141, 159, 177, 194, 211, 227, 243,
30 60	89,3 102,9 116,6 130,3 143,9 158,0 171,6 185,2 199,3	149,3 171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275,0 294,9 314,4	72,7 84,1 95,5 107,0 118,6 130,5 141,9 153,3 165,3	149,3 171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275,0 294,9 314,4	58,9 68,1 77,4 86,7 96,1 105,6 115,1 124,7 134,4	192,5 213,6 234,4 254,9 275,0 294,9	48,7 56,3 63,9 71,7 79,4 87,2 95,1 103,1	149,3 171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275,0 294,9 314,4		149,3 171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275,0 294,9 314,4	34,9 40,3 45,6 51,3 56,9 62,5 68,1 73,8 79,5	192,5	34,8	149,3 171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275,0 294,9 314,4	26,2 30,3 34,4 38,5 42,7 46,9 51,2 55,4 59,7	171,0 192,5 213,6 234,4 254,9 275,0	23,0 26,6 30,2 33,9 37,5 41,2 45,0 48,7 52,5	149, 171, 192, 213, 234, 253, 273, 291, 309,
32 ¹ / ₂ 65	108,1 124,2 140,8 157,2 173,6 190,6 205,8 222,7 238,3	162,3 186,0 209,5 232,6 255,4 277,9 300,0 321,9 343,4	91,2 105,3 119,4 133,5 147,6 161,7 175,6 190,5 204,6	162,3 186,0 209,5 232,6 255,4 277,9 300,0 321,9 343,4	74,8 86,3 98,2 110,0 121,9 133,9 145,9 158,0 170,3	300,0	61,8 71,5 81,2 90,9 100,7 110,6 120,6 130,6 140,7	162,3 186,0 209,5 232,6 255,4 277,9 300,0 321,9 343,4	52.0 60,1 68,2 76,4 84,8 93,0 101,3 109,7 118,2	162,3 186,0 209,5 232,6 255,4 277,9 300,0 321,9 343,4	44,3 51,2 58,1 65,1 72,1 79,2 86,3 93,5 100,7	232,6 255,4 277,9 300,0	38,2 44,1 50,1 56,1 62,2 68,3 74,4 80,6 86,9	162,3 186,0 209,5 232,6 255,4 277,9 300,0 321,9 343,4	33,3 38,4 43,7 48,9 54,2 59,5 64,8 70,2 75,7	277,9	29,2 33,8 38,4 43,0 47,6 52,3 57,0 61,7 66,5	162, 186, 209, 232, 255, 277, 300, 321, 343,
35 70	145,9 165,3 184,1 203,4 222,0 241,2 259,5 278,5 297,5	201,0 226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4 395,6	126,6 143,6 160,5 176,9 193,7 210,6 227,5 244,3 260,8	201,0 226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4 395,6	107,7 121,8 136,9 150,9 165,5 180,1 194,7 209,3 223,9		89,2 101,3 113,4 125,6 137,9 150,2 162,7 175,2 187,8	226,5 251,6 276,4 300,9 325,0	74,9 85,1 95,3 105,5 115,8 126,2 136,7 147,2 157,8	201,0 226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4 395,6	63,9 72,5 81,2 89,9 98,7 107,6 116,5 125,4 134,5	201,0 226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4 395,6	55,1 62,5 70,0 77,5 85,1 92,7 100,4 108,2 115,9	201,0 226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4 395,6	48,0 54,5 61,0 67,5 74,1 80,8 87,5 94,2 101,0	201,0 226,5 251,6 276,4 300,9 325,0 348,9 372,4 395,6	42,2 47,9 53,6 59,4 65,8 71,0 76,9 82,8 88,8	201, 226, 251, 276, 300, 325, 348, 372, 395,
7 ¹ / ₂ 75	167,6 189,4 211,0 232,5 254,5 275,8 297,7 318,7 339,5	216,0 243,5 270,6 297,4 323,9 350,0 375,9 401,4 426,6	148,2 167,5 187,2 206,4 226,0 245,0 264,6 284,2 302,9	216,0 243,5 270,6 297,4 323,9 350,0 375,9 401,4 426,6	129,2 146,1 162,9 180,2 197,5 214,2 232,8 248,8 266,2	323,9	124,2 139,1 154,0 169,0	270,6 297,4 323,9 350,0 375,9	92,1 104,5 117,0 129,6 142,2 154,9 167,7 180,6	216,0 243,5 270,6 297,4 323,9 350,0 375,8 401,4 426,6	78,5 89,1 99,7 110,4 121,2 132,0 142,9 153,9 164,9	270,6	67,7 76,8 86,0 95,2 104,5 113,8 123,2 132,7 142,2	216,0 243,5 270,6 297,4 323,9 350,0 375,9 401,4 426,6	58,9 66,9 74,9 82,9 91,0 99,2 107,3 115,6 123,9	243,5 270,6 297,4 323,9 350,0	51,8 58,8 65,8 72,9 80,0 87,2 94,3 101,6 108,9	216, 243, 270, 297, 323, 350, 375, 401, 426,
40 80	189,0 213,6 238,6 263,0 287,2 311,3 335,2 359,8 383,4 406,9	289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4	169,6 192,2 214,3 236,2 258,8 280,5 302,1 324,5 345,9 368,2 389,4	231,0 260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4 457,6 484,5	289,2	346,9	130,7 148,5 166,2 183,4 201,2 219,0 236,1 253,9 271,8 288,7	260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9 430,4		346,9 375,0 402,9 430,4 457,6	95,2 108,0 120,9 133,9 146,9 159,9 173,1 186,3 199,6 213,0	289,6 318,4 346,9 375,0	82,1 93,1 104,2 115,4 126,6 137,9 149,3 160,7 172,1 183,7	375,0 402,9 430,1 457,6	71,5 81,1 90,8 100,5 110,3 120,1 130,0 140,0 149,9	260,5 289,6 318,4 346,9 375,0 402,9	62,8 71,3 79,8 88,4 97,0 105,6 114,3 123,0 131,8	231, 260, 269, 318, 346, 375, 402, 430, 457, 484,

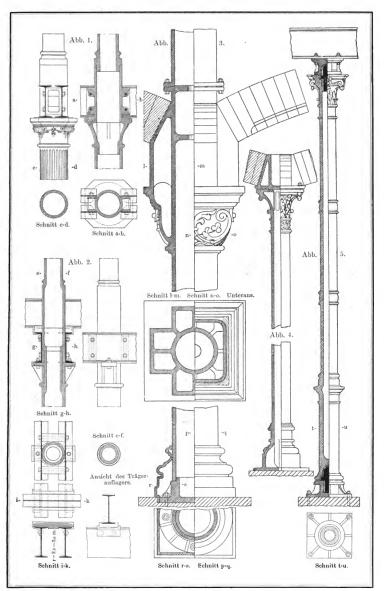


		Quer	schnitt		Trag-	Trag-	Ge-	m	-Othio		0=	1 1	Town	1		Time	1		
Nr.	Breite	Höbe	Wand- dicke	F	moment	moment	wicht	Tragfähigkeit der Säulen in Tonnen bei einer Länge in Metern v. 2,5 2,75 3,0 3,25 3,5 3,76											
	ь	h	8	fūr ⊢ u, I	für	für I	pro Meter	l		^									1
	mm	nım	mm	cm t	cm 4	cm 4	kg	н	I	н	1	н	I	-	I	-	I	H	1
6	60	80	10	18,0	36,5	166	13,1	0,7	3,1	0,6	2,7	0,5	2,3	0,4	2,0	0,4	1,7	0,3	1,2
8	,,	,,	12	21,1	44,0	186	15,8	0,0	3,7	0,7	3,1	0,6	2,6	0,5	2,2	0,4	1,9	0,4	1,7
0	,,	,,	14	24.1	51,6	202	17,5	1,0	4.0	0,9	3,3	0,7	2,8	0,6	2,4	0,5	2,1	0,5	1,8
	"	"	16	26,9	59,2	215	19,5	1,2	1 4,3	1,0	3,6	0,8	3,0	0,7	2,5	0,6	2,2	0,5	1,9
		,,	18	29,5	66,9	226	21,4	1,3	4,5	1,1	3,7	0,9	3,1	0,8	2,7	0,7	2,3	0,6	2,0
71/2	75	100	12	27,1	85,5	395	19,6	1,7	7,8	1,4	6,5	1,2	5,5	1,0	4,7	0,9	4,0	0,8	3,3
10			14	31,1	100	435	22,5	2.0	8,6	1,7	7,2	1,4	6,0	1,2	5,1	1,0	4,4	0,9	3,9
10	,, I	,,	16	34,9	115	470	25,3	2,3	9,4	1,9	7,8	1,6	6,5	1,4	5,6	1,2	4,8	1,0	4,9
	"		18	38,5	130	500	27,9	2,6	10,0	2,1	8,3	1,8	6,9	1,5	5,9	1,3	5,1	1,2	4,4
	**	**	20	42,0	145	526	30,5	2,9	10,5	2,1	8,7	2,0	7,3	1,7	6,2	1,5	5,4	1,3	4,7
9	90	120	12	33,1	147	721	24,0	2,9	12,2	2,4	11,0	2,0	9,8	1,7	8,5	1,5	7,4	1,3	6,4
12	,,	,,	14	38,1	172	803	27,6	3,4	13,9	2,8	12,4	2,4	10,9	2,0	9,5	1,8	8,2	1,5	7,1
	,, ,	22	16	42,9	197	876	31,1	3,9	15,4	3,3	13,7	2,7	12,0	2,3	10,4	2,0	8,9	1,8	7,8
	,	**	18	47,5	223	940	34,4	4,5	16,7	3,7	14,8	3,1	13,0	2,6	11,1	2,3	9,6	2,0	8,4
	,,	**	20	52,0	248	997	37,7	5,0	17,9	4,1	15,9	3,4	13,8	2,9	11,8	2,5	10,2	2,2	8,9
	,,	**	22	56,3	274	1047	40,8	5,5	19,1	4,5	16,8	3,8	14,5	3,2	12,4	2,8	10,7	2,4	9,3
	,,	**	24	60,5	300	1091	43,9	6,0	20,1	5,0	17,7	4,2	15,2	3,6	12,9	3,1	11,1	2,7	9,7
101/2	105	140	14	45,1	273	1336	32,7	5,5	19,1	4,5	17,6	3,8	16,2	3,2	14,7	2,8	13,3	2,4	11,8
14	"	99	16	50,9	312	1467	36,9	6,2	21,3	5,2	19,7	4,3	18,0	3,7	16,3	3,2	14,7	2,8	13,0
**	,,		18	56,5	352	1585	41,0	7,0	23,4	5,8	21,6	4,9	19,7	4,2	17,9	3,6	16,0	3,1	14,1
	,,	11	20	62,0	393	1693	45,0	7,9	25,4	6,5	23,4	5,5	21,3	4,7	19,2	4,0	17,2	3,5	15,0
	,,	,,	22	67,3	433	1789	48,8	8,7	27,3	7,2	25,0	6,0	22,7	5,1	20,5	4,4	18,2	3,8	15,9
	,,	**	24	72,5	474	1875	52,6	9,5	29,1	7,8	26,6	6,6	24,1	5,0	21,6	4,8	19,1	4,2	16,7
	"	**	26	77,5	515	1952	56,2	10,1	30,7	8,5	28,1	7,2	25,3	6,1	22,6	5,3	19,9	4,6	17,4
12	120	160	14	52,1	406	2064	37,8	8,1	24,3	6,7	22,9	5,6	21,4	4,8	20,0	4,1	18,5	3,6	17,1
16	"	**	16	58,9	465	2278	42,7	9,3	27,3	7,7	25,7	6,5	24,0	5,5	22,3	4,2	20,7	4,1	19,0
	"	**	18	65,5	524	2475	47,5	10,5	30,1	8,7	28,3	7,3	26,5	6,2	24,6	5,3	22,7	4,7	20,8
	"	**	20	72,0	584	2656	52,2	11,7	32,9	9,7	30,8	8,1	28,7	6,9	26,6	6,0	24,6	5,2	22,5
	"	99	22	78,3	644	2821	56,8	12,9	35,5	10,6	33,2	8,9	30,9	7,6	28,7	6,6	26,4	5,7	24,0
	"	"	24	84,5	704	2972	61,3	14,1	38,0	11,6	35,5	9,5	33,0	8,3	30,5	7,2	28,1	6,3	25,5
	",	99	26 28	90,5	765 825	3109 3234	65,6 69,8	15,3 16,5	40,4	12,6	37,7 39,8	10,6	36,9	9,1 9,8	32,3	8,4	29,6	6,8 7,3	26,9
13%	135	180	16	66,9	661	3346	48,5	13,2	33,2	10,9	31,6	9,2	30,0	7,8	28,3	6,7	26,6	5,9	25,0
			18	74,5	745	3650	54,0	14,9	36,9	12,3	35,0	10,3	33,2	8,8	31,3	7,6	29,4	6,6	27,6
18	"	**	20	82,0	829	3931	59.5	16,6	40,3	13,7	38,3	11,5	36,2	9,8	34,1	8,5	32,1	7,4	30,0
	"	**	22	89,3	914	4192	64,7	18,3	43,8	15,1	41,4	12,7	39,1	10,8	36,9	9,3	34,6	8,1	32,3
		"	24	96,5	999	4434	70,0	20,0	47,0	16,5	44,5	13,9	42,0	11,8	39,5	10,2	37,1	8,9	31,5
	"	,,	26	103,5	1085	4656	75,0	21,7	50,1	17,9	47,4	15,1	44,7	12,8	42,0	11,1	39,8	9,6	36,6
	"	**	28	110,3	1171	4861	80,0	23,4	53,1	19,4	50,2	16,3	47,3	13,9	44,3	11,9	41,5	10,4	38,6
	,,	11	30	117,0	1257	5049	84,8	25,1	56,0	20,s	52,9	17,5	49,7	14,9	46,7	12,8	43,5	11,2	40,4
15	150	200	16	74,9	906	4705	54,3	18,1	37,5	15,0	37,5	12,6	36,0	10,7	31,3	9,2	32,7	8,1	31,0
20	1	19	18	83,5	1020	5148	60,5	20,4	41,8	16,9	41,8	14,2	39,8	12,1	38,0	10,1	36,2	9,1	34,3
211	**	21	20	92,0	1136	5563	66,7	22,7	46,0	18,8	45,a	15,8	43,7	13,4	41,7	11,6	39,6	10,1	37,5
1. 19	,,		22	100,3	1251	5950	72,7	25,0	50,2	20,7	49,6	17,4	47,3	14,8	45,1	12,8	42,8	11,1	40,5
	**	**	24	108,5	1368	6313	78,7	27,4	54,3	22,6	53,5	19,0	51,0	16,2	48,5	14,0	46,0	12,2	43,5
	.,	*1	26	116,5	1484	6650	84,5	29,7	58,3	24,5	57,1	20,6	54,4	17,6	51,7	15,1	49,0	13,2	46, 4
	,,		28	124,3	1601	6964	90,1	32,1	62,8	26,5	60,7	22,2	57,8	18,9	54,8	16,5	52,0	14,2	49,1
	,,	22	30	132,0	1719	7256	95,7	34,3	66,0	28,4	64,0	23,9	61,0	20,3	57,8	17,5	54,6	15,3	51,6

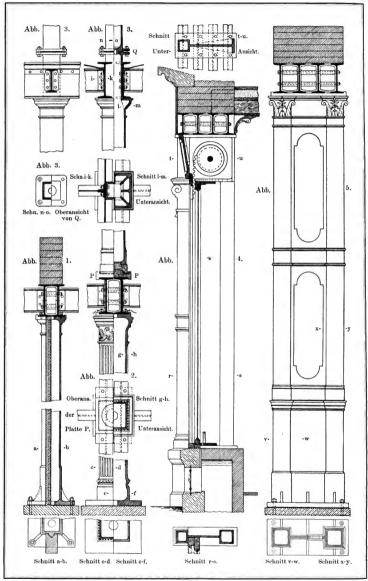
(Trägheitsmoment bezogen auf die Achse y y). (, , , , , , x x).

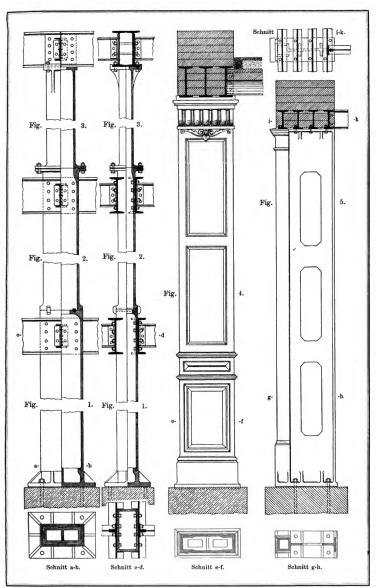
Nr.	4,0		4	,5		gkeit d		.5		,0		,5	7,0		7,5		8.0	
	1	I	1	I	н	H	н	I	H	1	н	ı	н	1	н	1	н	I
								(,		1								
6	0,3	1,3	0,2	1,0	0,2	0,8	0,2	0,7	0,1	0,6	0,1	0,5	0,1	0,4	0,1	0,4	0,1	0,
8	0,6	1,5	0,3	1,1	0,2	0,9	0,2	0,8	0,2	0,6	0,1	0,6	0,1	0,5	0,1	0,4	0,1	0,
	0,4	1,8	0,3	1,2	0,6	1,0	0,2	0,8	0,2	0,7	0,2	0,6	0,1	0,5	0,1	0,4	0,1	0,
	0,5	1,7	0,4	1,3	0,8	1,1	0,2	0,9	0,2	0,7	0,2	0,6	0,2	0,5	0,1	0,5	0,1	0,
	0,0	.,.	0,0	*,*	0,0	*,*	0,3	0,0	0,1	0,0	0,1	0,1	0,1	0,6	0,1	0,0	0,1	0,
71/2	0,7	3,1	0,5	2,4	0,4	2,0	0,4	1,6	0,3	1,4	0,3	1,2	0,2	1,0	0,2	0,9	0,2	0
10	0,8	3,4	0,6	2,7	0,5	2.2	0,4	1,8	0,3	1,5	0,3	1,8	0,6	1,1	0,2	1,0	0,2	0
	0,9	3,7	0,7	2,9	0,6	2,4	0,5	1,9	0,4	1,6	0,3	1,4	0, 8	1,2	0,8	1,0	0,2	0
	1,0	3,9	0,8	3,1	0,7	2,5	0,5	2,1	0,5	1,7	0,4	1,5	0,3	1,3	0,3	1,1	0,3	1
	1,1	4,1	0,9	3,2	0,7	2,6	0,6	2,2	0,5	1,8	0,4	1,6	0,4	1,3	0,3	1,2	0,s	1
9	1,1	5,6	0,9	4,5	0,7	3,6	0,6	3,0	0,5	2,5	0,4	2,1	0,4	1,8	0,6	1,6	0,3	1
12	1,3	6,3	1,1	5,0	0,9	4,0	0,7	3,8	0,6	2,8	0,5	2,4	0,4	2,0	0,4	1,8	0,6	1
	1,5	6,8	1,2	5,4	1,0	4,4	0, s	3,6	0,7	3,0	0,6	2,6	0,5	2,2	0,4	1,9	0,4	1
	1,7	7,3	1,4	5,8	1,1	4,7	0,9	3,9	0,8	3,3	0,7	2,8	0,6	2,4	0,5	2,1	0,4	1
- [1,9	7,8	1,5	6,2	1,2	5,0	1,0	4,1	0,9	3,5	0,7	2,9	0,6	2,5	0,6	2,2	0,5	1
	2,1	8,2	1,7	6,5	1,4	5,2	1,1	4,3	1,0	3,6	0,8	3,1	0,7	2,7	0,6	2,3	0,5	2
	2,3	8,5	1,9	6,7	1,5	5,5	1,2	4,5	1,0	3,8	0,9	3,1	0,8	2,8	0,7	2,4	0,6	2
01/2	2,1	10,4	1,7	8,2	1,4	6,7	1,1	5,5	0,9	4,6	0,8	4,0	0,7	3,4	0,6	3,0	0,5	2
14	2,4	11,5	1,9	9,1	1,6	7,3	1,3	6,1	1.1	5,1	0,9	4,3	0,8	3,7	0,7	3,3	0,6	2
14	2,8	12,4	2,2	9,8	1,8	7,9	1,5	6,5	1,2	5,5	1,0	4,7	0,9	4,0	0,8	3,3	0,7	3
	3,1	13,2	2,4	10,5	2,0	8,5	1,6	7,0	1,4	5,9	1,2	5,0	1,0	4,3	0,9	3,8	0,a	3
- 1	3,4	14,0	2,7	11,0	2,2	8,9	1,8	7,4	1,5	6,2	1,3	5,3	1,1	4,6	1,0	4,0	0,8	3
	3,7	14,6	2,9	11,6	2,4	9,4	2,0	7,7	1,6	6,5	1,4	5,5	1,2	4,8	1,1	4,2	0,9	3
	4,0	15,3	3,2	12,0	2,6	9,8	2,1	8,1	1,8	6,8	1,5	5,8	1,3	5,0	1,1	4,3	1,0	3
12	3,2	15,6	2,5	12.7	2,0	10,a	1,7	8,5	1,4	7,2	1,2	6,1	1,0	5,3	0,9	4,6	0,8	4
16	3,6	17,4	2,9	14,1	2,3	11,4	1,9	9,4	1,6	7,9	1,4	6,7	1,2	5,6	1,0	5,1	0,9	4
10	4,1	19,0	3,2	15.3	2,6	12,4	2,2	10,2	1,8	8,6	1,6	7,3	1,3	6,3	1,2	5,5	1,0	4
ı	4,6	20,4	3,6	16,4	2,9	13,3	2,4	11,0	2,0	9,2	1.7	7,9	1,5	6,8	1,3	5,9	1,1	5
1	5,0	21,8	4,0	17,4	3,2	14,1	2,7	11,7	2,2	9,8	1,9	8,3	1,6	7,2	1,4	6,3	1,3	, 5
- 1	5,5	23,1	4,3	18,3	3,5	14,9	2,9	12,3	2,4	10,3	2,1	8,8	1,8	7,6	1,6	6,6	1,4	5
	6,0	24,2	4,7	19,2	3,8	15,5	3,2	12,8	2,7	10,8	2,3	9,2	2,0	7,9	1,7	6,9	1,5	6
	6,4	25,2	5,1	20,0	4,1	16,2	3,4	13,4	2,9	11,2	2,4	9,6	2,1	8,3	1,8	7,2	1,6	6
31/2	5,2	23,3	4,1	20,0	3, 3	16,7	2,7	13,8	2,3	11,6	2,0	9,9	1,7	8,5	1,5	7,4	1,3	6
18	5,8	25,7	4,6	22,0	3,7	18,3	3.1	15,1	2,6	12,7	2,2	10,8	1,9	9,3	1,7	8,1	1,5	7
10	6,5	27,9	5,1	23,8	4,1	19,7	3,4	16,2	2,9	13,6	2,5	11,6	2,1	10,0	1,8	8,7	1,6	7
- 1	7,1	30,0	5,6	25 5	4,6	21,0	3,8	17,3	3,8	14,6	2,7	12,4	2,8	10,7	2,0	9,3	1,8	8
	7,8	32,0	6 2	27,0	5,0	22,2	4,1	18,3	3,5	15,4	3,0	13,1	2,5	11,9	2,2	9,9	2,0	8
	8,5	33,9	6,7	28,6	5,4	23,3	4,5	19,2	3,8	16,2	3,2	13 8	2,8	11,9	2,4	10,3	2,1	9
	9,1	35,6	7,2	29,9	5,9	24,3	4,8	20,1	4,1	16,9	3,5	14,4	3,0	12,4	2,6	10,8	2,3	9
	9,8	37,6	7,8	31,1	6,8	25,2	5,8	20,9	4, ι	17,5	3,7	14,9	3,2	12,9	2,8	11,2	2,5	9
15	7,1	29,4	5,6	26,1	4,5	22,8	3,7	19,5	3,1	16,3	2,7	13,9	2,3	12,0	2,0	10,5	1,8	9
20	8,0	32.4	6,3	28,7	5,1	25,0	4,2	21,3	3,5	17,0	3,0	15,2	2,6	13,1	2,6	11,4	2,0	10
-0	8,9	35,4	7,0	31,3	5,7	27,1	4,7	23,0	3,9	19,3	3,4	16,5	2,9	14,2	2,5	12,4	2,0	10
	9,6	38,2	7,7	33,7	6,3	29,1	5,2	24,6	4,3	20,7	3,7	17,6	3,2	15,2	2,8	13,2	2,4	11
- 1	10,7	41,0	8.4	36,0	6,8	31,0	5,7	26,1	4,8	21,9	4,0	18,7	3,5	16,1	3,0	14,0	2,7	12
	11,6	43,7	9,2	38,2	7,4	32,9	6,1	27,5	5,3	23 1	4,4	19,7	3,8	17,0	3,3	14,8	2,9	13
	12,5	46,	9,9	40,3	8,0	34,6	6,6	28,8	5,6	24,2	4,7	20,6	4,1	17,8	3,6	15,5	3,1	13
- 1	13,4	48,4	10,6	42,2	.,,	36,0	.,,,,	30,0	.,,,,	47,6	7,1	00,0	7,1	4.10	0,0	111/10	,.	10



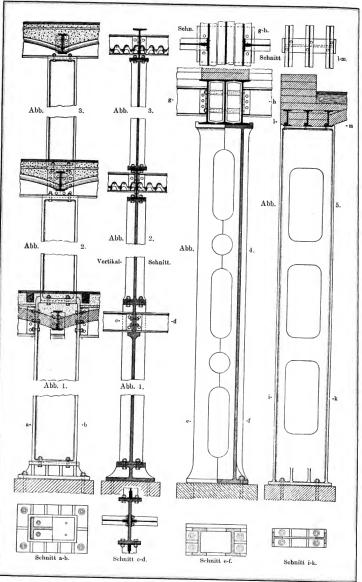


Gußeiserne quadratische Säulen.





Gußeiserne I-Säulen.



C. Feuersichere Ummantlungen

von

eisernen Säulen.

Die Rücksicht auf Feuersgefahr bedingt bei den eisernen Säulen einen besonderen Schutz, der meist in einer Backstein- oder Beton-Ummantlung besteht.

Die wichtigsten Anforderungen, welche an das Material der Ummantlung gestellt werden müssen, sind folgende:

- Gewährung eines ausreichenden Feuerschutzes; also neben der Unverbrennlichkeit auch geringes Wärmeleitungsvermögen.
- Große mechanische Festigkeit, um den bei einem Brande entstehenden zufälligen Stößen genügend widerstehen zu können.
- 3. Hinreichender Widerstand gegen die zerstörenden Einflüsse von Wasser.
- 4. Geringe Wandstärke, um den nutzbaren Raum nicht unnötig einzuschränken.

Als Schutzmittel für eiserne Säulen wird in der Praxis vielfach die Umhüllung des Kernes mit einem verputzten Drahtnetz (Rabitz-Bauweise) angesehen, ein Verfahren, welches indes nach den vorliegenden Erfahrungen einen höchst unvollkommenen Schutz gewährt.

Eine billige und gute Ummantlung ist die aus hochkantig gestellten Backsteinen oder Schwemmsteinen, welche in Abb. 1 dargestellt ist.







Abb, 2.

Abb. 3. Abb.

Abb. 1. Ummantlung mit Back- oder Schwemmsteinen. Abb. 2-4. Ummantlung mit Terrakotten.

Abb. 2, 3 und 4 zeigen Säulenummantlungen aus gebrannten Holzziegelsteinen oder Terrakotten, welche zweckmäßig durch schmiedeeiserne Klammern zusammengehalten werden. Diese Verkleidungen sind besonders in Nord-Amerika üblich.

Hohlräume zwischen der Ummantlung und dem Eisenkern sind hierbei möglichst zu vermeiden (vgl. Abb. 4) und mit Beton auszustampfen, wodurch auch die Tragfähigkeit der Säule erhöht wird.









Abb. 5. Ummantlung mit porösen feuersicheren Steinen. Abb. 6-7. Korkstein-Ummantlung.
Abb. 8. Stampfbeton-Ummantlung.

Abb. 5 gibt die Ummantlung mit porösen, feuersicheren Steinen.

Die als Beispiel gegebenen Radialsteine haben eine Stärke von 6 bis 10 cm und greifen bei versetzten Fugen falzartig ineinander, so daß ein äußerst widerstandsfähiger Verband entsteht.

Abb. 6 stellt den Mantel einer füßeisernen, Abb. 7 den einer gußeisernen Säule mit Korksteinplatten dar. Einen wirkungsvollen Feuerschutz bilden ferner die Umkleidungen mit Stampfbeton (Abb. 8 und 9). Abb. 8 zeigt zugleich die beim Einstampfen benutzte, zweiteilige aufklappbare Einschalung. Bei der Ummantlung Abb. 9 dient das Gerippe aus Eisenstäben gleichzeitig als Lehre; in den zwischen dem Gerippe und dem Eisenkern entstehenden Hohlraum wird der Beton eingestampft.

Eine andere Art der Betonumkleidung ist die Monierummantlung (Beton mit Rundeiseneinlage) vgl. Abb. 10. Die Stärke des Betons beträgt hierbei etwa 5 cm.









Abb.

Abb. 9. Stampfbeton-Ummantlung. Abb. 10. Monier-Ummantlung. Abb. 11. Ummantlung mit Mack's Feuerschutzmantel.

Abb. 12. Feuertrotz-Ummantlung.

Der Feuerschutzmantel von Mack (Abb. 11) besteht aus zusammenrollbaren Gipsdielen D. R. G. M.,

welche sich infolge ihrer Biegsamkeit bequem um jeden Querschnitt herumlegen lassen. Ein ähnliches Schutzmittel zeigt die Feuertrotzummantlung (D. R. P.) Abb. 12.

Als praktisch und feuersicher haben sich ferner noch erwiesen Ummantlungen mit Plutonit, Asbestzement, Asbestkieselgurzement, sowie Asbestkieselgurmatratzen.

D. Säulenfüße aus Gußeisen.

Die erforderliche Größe eines Säulenfußes wird bestimmt durch den Druck, welcher auf die Säule ausgeübt wird und durch die Beschaffenheit der Unterlage, auf welcher der Säulenfuß ruht.

Die in den folgenden Tabellen Seite 62—65 gegebenen Säulenfüße sind für Unterlagen aus Ziegelmauerwerk, Beton oder Werksteinen. Die zulässige Belastung dieser Baustoffe ist sehr verschieden, deshalb wurden auch die Abmessungen der Säulenfüße für verschiedenen Druck auf die Unterlage angegeben. Der Druck auf einen Quadratzentimeter Unterlage wurde angenommen zu 10, 15 25 und 50 kg und ist für die zur Verwendung kommenden Materialien wie folgt als zulässig anzunehmen:

- 10 kg Druck pro qcm für Ziegelmauerwerk in Zementmörtel.
- 15 ,, ,, ,, für Klinkermauerwerk in Zementmörtel und Quader aus Sandstein von mittlerer Beschaffenheit.
- 25 " " " " " für Quader aus Kalkstein und bestem Sandstein sowie für Stampfbeton.
- 50 ,, ,, ,, für Quader aus Granit.

Gewöhnliches Ziegelmauerwerk in Kalkmörtel ist als Unterlage für Säulen, seiner geringen Festigkeit wegen, auszuschließen; es muß verlangt werden, daß die Säulenunterlagen eines Bauwerks stets mit besonderer Sorgfath tergestellt werden. Um das Abspringen der Kantev on den Unterlagen zu verhindern, ist es zweckmäßig, die Oberfläche der Unterlagen etwas größer als

die untere Fläche der Säulenfüße auszuführen; für Steinmaterial genügt — je nach
der Größe des Fußes — ein Rand von 3—10 cm (siehe

3-10 cm die



Für größere auf Steinmaterial zu lagernde Säulenfüße empfiehlt es sich, der unteren Fläche der letzteren eine geringe Steigung, etwa 1:100, von der Mitte nach dem Rande zu geben, um beim Vergießen der Fuge

mit Zement den Austritt der Luft und des Wassers zu erleichtern (siehe Abb. 8).

Zur Berechnung der in den Tabellen gegebenen Abmessungen und Gewichte der Säulenfüße ist folgendes zu bemerken:

Die Plattendicke δ der quadratischen und runden Säulenfüße ohne Rippen wurde berechnet aus dem Biegungsmoment für den Querschnitt AB, Abb. 9 u. 10. (Bei den quadratischen Füßen ergibt das Biegungs-





moment für den Querschnitt CD, Abb. 9, eine geringere Plattendicke.) Zur Berechnung der Plattendicke δ der Säulenfüße mit Rippen wurde die Platte an den Rippen als fest eingespannter Träger betrachtet und als Stützweite des Trägers wurde angenommen: bei den quadratischen Füßen die größte Lichtweite, bei den runden Füßen der größte Abstand von Mitte bis Mitte zweier nebeneinanderliegenden Rippen (in beiden Fällen also am Platten-

rande gemessen). Für die Säulenfüße ohne Rippen wurde die Plattendicke am Rande gleich ein Drittel der mittleren Dicke δ gesetzt; dabei hat der äußere Teil der runden Füße die Form eines Umdrehungskörpers erhalten, dessen obere Erzeugende eine Parabel ist; die quadratischen Füße haben die Form einer abgestumpften Pyramide. Bei diesen Plattenformen wird erreicht, daß der Schwerpunkt des Bruchquerschnitts nahezu in der Höhe von $\frac{\delta}{3}$ über der Unterkante der Säulenfüße liegt, was für die Inanspruchnahme des Gußeisens auf Zug und Druck die günstigste Schwerpunktslage ist.

Bei den Säulenfüßen mit Rippen wurde die Rippendicke δ_1 gleich drei Viertel der Plattendicke,

also $=\frac{3}{4}$ δ gesetzt. Die Rippenhöhe h wurde berechnet aus dem Biegungsmoment für den Querschnitt AB, Abb. 11 u. 12, und zwar unter der Voraussetzung, daß die Rippe allein das Biegungsmoment aufzunehmen hat.

Zur Berechnung sämtlicher Säulenfüße wurde die Annahme gemacht, daß der äußere Säulendurchmesser ein Drittel des Fußdurchmessers beträgt, siehe Abb. 11 und 12. In vielen Fällen wird dieses Verhältnis angenähert zutreffen; ist dasselbe aber ein wesentlich anderes, so können dafür aus den in den Tabellen

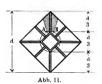




Abb. 13.

gegebenen Werten die erforderlichen Abmessungen sehr leicht angenähert bestimmt werden.

Ist z. B. in Abb. 13 für einen Säulenfuß ohne Rippen d der erforderliche Plattendurchmesser, δ die den Tabellen entnommene erforderliche Dicke der Platte, so ziehe man die Gerade ABC. Sind nun

r' und r'' die äußeren Radien von Säulen, deren Durchmesser also nicht ein Drittel des Fußdurchmessers ist, so sind δ' und δ'' die dazu gehörigen Plattendicken. Die Plattendicke am Rande ist ebenfalls $\frac{\delta'}{3}$ bzw. $\frac{\delta'''}{3}$ zu setzen. Ist das Verhältnis zwischen Säulen- und Plattendurchmesser nicht $\frac{1}{3}$ sondern $\frac{1}{n}$, so ergibt sich die dazu gehörige Plattendicke angenähert auch durch Rechnung, denn es ist

$$\delta' = \frac{3}{2} \cdot \delta \left(1 - \frac{1}{n} \right).$$

Wird in Abb. 13 statt der Plattendicke δ die Rippenhöhe h der Säulenfüße mit Rippen eingetragen, so sind δ' und δ'' = h' und h'' die zu r' und r'' gehörigen Rippenhöhen. Die abweichenden Rippenhöhen zu berechnen, gilt also auch die Formel

$$\mathbf{h}' = \frac{3}{2} \cdot \mathbf{h} \left(1 - \frac{1}{n} \right).$$

Bei allen Säulenfüßen mit Rippen ist die Platten- und Rippendicke unabhängig von dem Säulendurchmesser; es gelten also stets die Tabellenwerte.

In den Tabellen beträgt die Abstufung der Seitenlänge der quadratischen Füße und des Durchmessers der runden Füße 50 mm. Erfordert die Ausführung eine geringere Abstufung, so können die dazu
gehörigen Abmessungen der Säulenfüße aus dem Verhältnis der beiden angrenzenden Tabellenwerte zu
einander, also durch Interpolieren leicht bestimmt werden.

Zur Ermittlung der Gewichte der Säulenfüße mit Rippen wurde die Wanddicke des zylindrischen Kernes gleich der Plattendicke angenommen.



1. Gußeiserne quadratische Säulenfüße.

a) Ohne Rippen.



	Seiten-	1	uf die Un 0 kg/cm ³	terlage	1	uf die Un 5 kg/cm²	terlage	5	uf die Un 25 kg cm²	terlage	Druck a	uf die Un 0 kg/cm²	terlage
Nr.	länge l mm	Zu- lässiger Säulen- druck t	Platten- dicke &	Ge- wicht pro Stück	Zu- lässiger Säulen- druck t	Platten- dicke &	Ge- wicht pro Stück kg	Zu- lässiger Säulen- druck t	Platten- dicke &	Ge- wicht pro Stück	Zu- lässiger Säulen- druck t	Platten- dicke	Ge- wicht pro Stück
1	150	2,3	20	2,1	3,4	24	2,6	5,6	32	3,4	11,3	44	4,7
2	200	4,0	26	4,0	6,0	32	6,1	10,0	42	8,0	20,0	58	11,0
3	250	6,3	32	9,5	9,4	40	11,9	15,6	52	15,4	31,3	72	21,3
4	300	9,0	40	17,1	13,5	48	20,5	22,5	62	26,5	45,0	88	37,6
5	350	12,3	46	26,7	18,4	56	32,5	30,6	72	41,8	61,3	102	59,3
6	400	16,0	52	39,5	24,0	64	48,6	40,0	82	62,2	80,0	116	88,0
7	450	20,3	58	55,7	30,4	72	69,2	50,6	92	88,4	101,3	130	124,9
8	500	25,0	66	78,3	37,5	80	94.9	62,5	102	121,0	125,0	146	173,1
9	550	30,3	72	103,3	45,4	88	126,3	75,6	114	163,6	-		_
10	600	36,0	78	133,2	54,0	96	163,9	90,0	124	211,8	-	-	-
11	650	42,3	84	168,4	63,4	104	208,4	105,6	134	268,6	_	_	_
12	700	49,0	92	213,9	73,5	112	260,3			-	_	-	_
13	750	56,3	98	261,5	84,4	120	320,2		-	-		_	_
14	800	64,0	104	315,7	96,0	128	388,6	-	-	-	-	_	-
15	850	72,3	110	377,0	108,4	136	466,1	_	_	-	_	_	_
16	900	81,0	116	445,7	_				_			_	-
17	950	90,3	124	530,9		_				-	8		
18	1000	100,0	130	616,7		-	_	-	-	-	3 ist	nicht klei	ner als
											12 mm	anzunehi	men.





b) Mit 4 Rippen.



auf die Unterlage auf die Unterlage auf die Unterlage auf die Unterlage Seitenlänge 10 kg cm² 15 kg cm¹ 25 kg cm 50 kg cm² Zulässiger Saulendruck Rippen-Zulässiger Säulendrack Rippen-Zulässiger Säulendruck Rippen-hohe Platten-dicke Rippen-decke Platten-dicke Rippen-höhe Zulässiger Gewicht pro Stück Gewicht pro Stack Gewicht pro Stück Gowieht pro Stück Nr. 1 å, h 6, h 6, h ô, h 150 2,3 18 14 45 3,9 22 50 5,6 20 60 5,8 11,8 36 28 70 6,0 200 4,0 24 18 60 9,2 30 22 65 11,3 10,0 36 28 75 13,7 20,0 48 34 100 19,1 2345 250 6,3 30 22 18,0 9,4 36 28 85 21,9 15,6 46 34 95 27,4 31,3 60 45 120 36,5 300 9,0 36 28 90 31,1 13,5 44 34 100 38,0 22,5 54 40 115 46,9 45,0 72 54 140 62,3 350 42 105 49,5 18,4 52 40 115 60,5 30,6 64 48 135 75,4 61,3 64 165 99,4 89,7 128,1 176,2 233,4 6 7 8 9 50 24,0 74 150 112,0 400 16,0 115 74,9 58 44 135 40,0 72 30,4 66 74 50 101,3 450 56 130 106,5 150 62 170 158,4 108 82 210 210,1 20,3 42 50,6 82 25,0 37,5 218,7 500 62 46 150 147,9 194,0 165 62,5 90 195 68 30,3 550 185 75 210 290,2 68 52 160 45, 4 60 75,6 100 80 600 36,0 56 175 251,7 54,0 88 66 200 303,7



c) Mit 8 Rippen.



	ange e	l		f die	Unte m2	rlage	Dru		f die		rlage	Dru		f die	Unte m²	rlage	Dru		f die	Unto m2	rlage
Nr.	Seitenlänge	- Zulassiger Säulendruck	B o Platten	g o, Rippen-	m Rippen-	R Gewicht	Zulässiger Säulendruck	g co Platten-	a co Rippen	u Rippen-	Gewicht Pro Stück	Zulàssiger Säufendruck	g cv Platten-	m so Rippen.	u Rippen.	s pro Stack	- Zulässiger Säulendiuck	g ov Platten-	a co Rippen.	mm Rippen	w Gewicht
1	150	2,3	14	10	45	3,4	3,4	14	10	55	3,7	5,6	16	12	65	4,5	11,3	20	15	80	6,1
2	200	4,0	14	10	65	6,5	6,0	16	12	75	7,8	10,0	18	14	90	9,5	20,0	24	18	110	13,
3	250	6,3	16	12	85	12,0	9,4	20	15	95	15,4	15,6	24	18	110	19,4	31,3	32	24	135	27,5
4	300	9,0	20	15	100	21,3	13,5	22	16	120	25,4	22,5	28	22	130	32,5	45,0	38	28	165	47,
5	350	12,3	22	16	125	33,3	18,4	26	20	135	40,0	30,6	32	24	160	52,3	61,3	44	34	190	74,5
6	400	16,0	26	20	135	49,7	24,0	30	22	155	60,3	40,0	38	28	180	79,s	80,0	50	38	215	110,4
7	450	20,3	28	22	155	68,8	30,4	34	26	170	85,3	50,6	42	32	200	111,3	101,3	56	42	245	157,9
8	500	25,0	32	24	170	96,1	37,5	38	28	195	119,6	62,5	46	34	230	153,8	125,0	62	46	280	219,9
9	550	30,3	34	26	190	125,1	45,4	42	32	210	158,1	75,6	52	40	245	205,6	151,3	68	52	300	287,2
10	600	36,0	38	28	210	167.0	54.0	46	34	230	206.3	90,0	56	42	270	265,6	180,0	74	56	330	374,1



1. Gußeiserne quadratische Säulenfüße.

c) Mit 8 Rippen.



		diam'r.																4	1		
	Seitenlänge		. 1	f die	m²			. 1	if die	m²	rlage		. 2	5 kg/c	Unte	rlage		50	kg c	Unte m²	rlage
Nr.	a Seiten	Zulässiger	o Platten	a so Rippen	Hippen	F Gewicht pro Stück	Zulassiger	B o Platten	m o, Rippen	E Rippen	Gewicht Pro Stack	Zulässiger	g ov Platten	g o, Rippen	u Rippen	F Gewicht	Zulassiger Saulendruck	g o, Platten	Rippen-	H Rippen	Gewicht Pro Stück
11	650	42,3	42	32	220	212,5	63,4	50	38	250	263.5	105.6	60	45	295	336.2	211.3	80	60	360	477,0
12	700		44	34	240	260.8	73,5	52	40	270		122,5	66	50	310		245,0		66	385	603,0
13	750		48	36	255	324.5	84,4	56	42	290		140,6	70	52	340	520.9		92	70	415	730.4
14	800	64,0	50	38	275	387,8		60	45	310	482.7	160.0	74	56	360	624.9	320,0	100	75	440	896.1
15	850	72,5	54	40	295	474,1	108,4	64	48	330	581,5	180,6	80	60	380	757,5				-	-
16	900	81,0	56	42	315	554.9	121.5	68	52	345	687.7	202.5	84	64	400	890,1	_	-			-
17	950	90,3	60	45	330	658,8	135,4	72	54	365	812.0	225,6	88	66	430	1051.1	-	_	-	-	
18	1000	100,0	64	48	345	774,7	150,0	76	58	380	943,8	250,0	94	70	450	1236,8	-		-	-	-
19	1050	110,3	66	50	360	880,1	165,4	80	60	405	1103,5	275,6	100	75	465	1434,1	-			-	-
20	1100	121,0	70	52	380	1026,7	181,5	82	62	425	1246,4	- 1	-	-		-	-	-	-	-	
21	1150	132,3	72	54	400	1160,4	198,4	86	64	450	1437,7	-		-	_	-		-			-
22	1200	144,0	76	58	410	1320,1	216,0	90	68	465	1629,2			-	-	_	-		-		-



d) Mit 12 Rippen.



	änge	H	10	f die	Unte	rlage			f die	Unte	rlage		k au			rlage	Dru		f die		rlage
Nr.	= Seitenlänge	Zulässiger Saulendruck	no Platten	a ov Rinpen.	u Rippen-	Gewicht pro Stack	Zulfastiger Säulendruck	S cy Platten-	B o Rippen	Rippen-	Gewicht pro Stuck	Zulässiger Säulendruck	B o, Platten-	ou Rippen	u Rippen	Gewicht pro Stück	Zulassiger Saulendruck	g c, Platten-	g o Rippen	n Rippen	Gewicht F pro Stack
1	300	9,0	14	10	105	17,1	13,5	16	12	120	20,8	22,5	20	15	135	27.2	45,0	26	20	170	39,
2	350	12,3	16	12	120	26,4	18,4	18	14	140	32,0	30,6		16	165	42,2	61,3	30	22	200	62,
3	400	16.0	18	14	140	39, s	24,0	20	15	165	47,4	40.0	26	20	185	64.1	80,0	34	26	225	91,
4	450	20,3	20	15	160	55,8	30,4	24	18	180	70,2	50,6	28	22	205	87.0		38	28	260	132,
5	500	25,0	22	16	180	76,4	37,5	26	20	200	94,2	62,5	32	24	235		125,0	42	32	285	178,
6	550	30,3	24	18	195	100,0	45,4	28	22	215	121,4	75,6	34	26	255	159,7	151,3	46	34	315	237,
7	600	36,0	26	20	210	128,2	54,0	30	22	245	159,0	90,0	38	28	280	212,6	180,0	50	38	345	308,
8	650	42,3	28	22.	225	161,1	63,4	34	26	255	205,8	105,6	42	32	300	273,2	211,8	54	40	375	391,
9	700	49,0	30	22	255	205,9		36	28	275	253,3	122,5	44	34	325	334,8	245,0	58	44	400	485,
10	750	56,3	32	24	270	250, €	84,4	38	28	305	313,6	140,6	48	36	350	419,0	281,8	64	48	425	608,
11	800	64,0	34	26	285	301,3		40	30	325		160,0	50	38	375		320,0	68	52	450	732,
12	850	72,3	36	28	300	358,5		44	34	335		180,6	54	40	400		361,3	72	54	485	884,
13	900	81,0	38	28	330	433,2		46	34	365		202,5	56	42	425		405,0	76	58	510	1042,
14	950	90,3	40	30	345		135,4	48	36	385		225,6	60	45	445		451,3	80	60	545	1233,
15	1000	100,0	42	32	360	585,5	150,0	50	38	405	732,7	250,0	64	48	465	991,1	500,0	84	64	570	1428,
16		110,3		34	375		165,4	54	40	425		275,6	66	50	490	1131,8		88	66	605	1663,
17		121,0	46	34	405		181,5	56	42	445	990,6		68	52	515	1284,9		92	70	630	1901,
18		132,3	48	36	420		198,4	58	44	465	1122,1		72	54	540	1487,5		96	72	660	2171,
19	1200	144,0	50	38	435	1008,2	216,0	60	45	490	1272,2	360,0	76	58	555	1691,3	720,0	100	75	690	2467,



e) Mit 16 Rippen.



	Inge			f die kg/c		rlage			of die		rlage		ck au			rlage			f die kg/c		riage
Nr.	E Seitenlänge	Zulfasiger Säulendruck	g o, Platten	a o Rippen-	Hippen-	e Gewicht	Zulasiger Saulendruck	e o, Platten-	a o Rippen	Rippen.	Gewicht F pro Stück	Zulässiger	e o Platten-	E co Rippen	Hippen-	R Gewicht	Zulässiger Sänlendruck	g oy Platten.	a o Rippen-	E - Rippen-	s Gewicht
1	450	20,3	16	12	155	48,1	30,4	18	14	180	58,5	50,6	22	16	215	78,7	101.3	28	22	260	111.1
2	500	25,0	16	12	185	62,3	37,5	20	15	200	80,3		24	18	235		125,0	32	24	290	156,7
3	550	30,5	18	14	195	82,6	45,4	22	16	225	108,3	75,6	26	20	260	138,3	151,3	36	28	310	208,5
4	600	36,0	20	15	215	109,8	54,0	24	18	240	138,7	90,0	28	22	280	176,0	180,o	38	28	355	272,2
5	650	42,3.	20	15	245	133,4	63,1	26	20	260	176,4		32	24	305	235,7	211,3	42	32	375	346,0
6	700	49,0	22	16	265	170,1	73,5	26	20	290	210,2	122,5	34	26	325	288,9	245,0	44	34	405	422,5
7	750	56,3	24	18	275	209,2	84,4	28	22	305	256,8	140,6	36	28	350	352,7	281,3	48	36	435	529,0
8	800	64,0	26	20	290	255,9	96,0	30	22	335	318,7	160,0	38	28	385	432,6	320,0	50	38	465	629,6
9	850	72,3	28	22	300	306,1	108,4	32	24	355	383,0	180,6	40	30	410	515,3	361,3	54	40	500	772,7
10	900	81,0	28	22	330	352,2	121,5	34	26	370	451,7	202,5	42	32	430		405,6	58	44	520	917,2
11	950	90,3	30	22	355	424,7	135,1	36	28	385	528,1	225,6	46	34	455	734,8	451,3	60	45	555	1068,0
12	1000	100,0	32	24	370	498,6	150.0	38	28	415	626,6	250,0	48	36	475	845,7	500,e	64	48	580	1253,8
13	1050	110,3	34	26	380	576,1	165, 4	40	30	435	726,3	275,6	50	38	495	967,1	551,3	66	50	615	1438,5
14	1100	121,0	36	28	395	666,0	181,5	42	32	450		302,5	52	40	520	1106,6		70	52	645	1673,4
15	1150	132,3	36	28	420	737,2	198,4	44	34	465		330,6	54	40	555	1274,0	661,3	72	54	675	1886,1
16	1200	144,0	38	28	450	859,9	216,0	46	34	500	1094,3	360,0	58	44	565	1462,1		76	58	695	2144,5

0

2. Gußeiserne runde Säulenfüße.

a) ohne Rippen.



	Durch-		uf die Un 10 kg/cm²	terlage		uf die Un 15 kg/cm²	terlage	Druck a	uf die Un 25 kg/cm²	terlage	Druck a	uf die Un 50 kg/cm²	terlage
Nr.	messer d mm	Zu- lässiger Säulen- druck t	Platten- dicke 3	Ge- wicht pro Stück	Zu- lässiger Säulen- druck t	Platten- dicke &	Ge- wicht pro Stück	Zu- lässiger Säulen- druck t	Platten- dicke	Ge- wicht pro Stück kg	Zu- lässiger Säulen- druck t	Platten- dicke &	Ge- wicht pro Stück kg
1	150	1,8	20	1,4	2,7	24	1,7	4.4	30	2,2	8,9	42	3,0
2	200	3,1	26	3.3	4,7	32	4,1	7,9	40	5,2	15,7	56	7,2
3	250	4,9	32	3,s 6,4	7,4	32 38	7,6	12,8	50	10,1	24,6	70	14,1
4	300	7,1	38	11,0	10,6	46	13,8	17,7	60	17,4	35,4	84	24,8
5	350	9,6	44	17,4	14,4	54	21,3	24,1	70	27,6	48,1	98	38,7
6	400	12,6	50	25,8	18,9	62	31,9	31,4	80	41,2	62,9	112	57,7
7	450	15,9	56	36,5	23,9	70	45,6	39,8	90	58,7	79,5	126	82,2
8	500	19,6	62	49,9	29,5	76	61,2	49,1	100	80,5	_	_	-
9	550	23,8	70	68,2	35,6	84	81,8	59,4	108	105,2		_	
10	600	28,8	76	88,1	42,4	92	106,6	70,7	118	136,8	-	- 1	-
11	650	33,2	82	111,6	49,8	100	136,0	83,0	128	174,1	_	-	-
12	700	38,5	88	138,8	57,7	108	170,4	_	-	-	_	-	-
18	750	44,2	94	170,3	66,3	114	206,5	-		_	_	-	i –
14	800	50,9	100	206,1	75,4	122	251,4	***	-	-	-	_	-
15	850	56,8	106	246,6	-	-	-	-		-	_	-	-
16	900	63,6	112	292,1	_	-	-	-	-	-	-	-	_
17	950	70,9	118	342,9	- 1	_	-	-	_	-	d ist nich	t kleiner als	10 mm
18	1000	78,5	126	405,0	-	-	_	-	-	-	angunehma		** MIII



b) Mit 4 Rippen.



	Tasse.	Dru		f die	Unte m ²	rlage	Dru		f die	Unte m²	rlage		ck au	f die	Unte m²	rlage	Dru		if die	Unte	rlage
Nr.	e o Durhamen	Zulässiger	m o, Platten	B co Rippen	u Rippen	F Gewicht	- Zulåssiger Såulendruck	g ov Platten-	B ov Rippen-	u Rippen	R Gewicht Pro Stack	- Zulkseiger Saulendruck	g o, Platten-	g cy Rippen-	u Rippen-	m Gewicht m pro Stück	Zalkariger Saulendruck	g ov Platten-	B -o, Rippen-	u Rippen	R Gewicht Pro Stück
1 2 3 4 5	150 200 250 300 350	1,8 3,1 4,9 7,1 9,6	16 20 26 30 36	12 15 20 22 28	45 60 70 90 100	2,7 6,0 11,8 20,2 32,3	2,7 4,7 7,4 10,6 14,4	18 26 32 38 44	14 20 24 28 34	50 65 80 95 110	3,0 7,6 14,6 24,9 39,2	4,4 7,9 12,8 17,7 24,1	24 32 40 48 56	18 24 30 36 42	55 75 95 110 130	3,9 9,4 18,4 31,4 50,0	8,9 15,7 24,6 35,4 48,1	34 46 56 68 78	26 34 42 52 58	65 90 110 130 155	5,3 12,9 24,6 42,5 67,3
6 7 8 9 10	400 450 500 550 600	12,6 15,9 19,6 23,8 28,3	40 46 50 56 60	30 34 38 42 45	120 135 145 160 180	47,9 69,4 92,4 125,0 161,6	18,9 23,9 29,5 35,6 42,4	50 56 62 68 74	38 42 46 52 56	130 145 165 180 195	58,9 83,4 115,1 152,3 196,9	31,4 39,6 49,1 59,4 70,7	64 72 80 88 96	48 54 60 66 72	150 165 185 205 225	75,0 105,8 145,7 194,5 253,0		90 102 112 —	68 76 84 —	175 200 220 —	100,6 144,8 196,4



c) Mit 6 Rippen.



	SSET	Dru		f die	Unte	rlage	Dru		f die	Unte	rlage	Dru	ck au		Unter	rlage	Dru		f die	Unter	rlage
Nr.	g a Durchwaser	Zulässiger Säulendruck	s c, Platten-	H or Rippen.	H Rippen.	Gewirht pro Stück	Zulässiger Säulendruck	g ov Platten.	H o Rippen	H Rippen.	Gewicht pro Stück	Zulässiger Saulendruck	g o, Platten-	u o Rippen.	H Rippen.	w Gewicht	Zulfasiger Saulendruck	g ov Platten.	g ov Rippen-	H Rippen	w Gewicht w pro Stück
1 2 8 4 5	150 200 250 300 350	1,8 3,1 4,9 7,1 9,6	12 14 18 22 26	10 10 14 16 20	40 65 75 90 105	2,1 4,8 9,8 16,4 26,3	4,7 7,4 10,6	14 18 22 26 30	10 14 16 20 22	50 65 85 100 120	2,6 6,0 11,6 19,7 31,4	4,4 7,9 12,8 17,7 24,1	18 22 28 34 40	14 16 22 26 30	55 80 95 115 135	3,3 7,7 14,9 26,1 41,8	8,9 15,7 24,6 35,4 48,1	24 32 40 48 56	18 24 30 36 42	70 90 115 135 160	4,6 10,8 21,3 36,3 58,2
6 7 8 9 10	400 450 500 550 600	12,6 15,9 19,6 23,8 28,8	28 32 36 40 42	22 24 28 30 32	120 135 150 165 185	37,3 53,8 74,6 100,2 127,8	29,5	36 40 44 48 52	28 30 34 36 40	130 150 165 185 200	47,7 67,9 92,0 122,6 157,6	31,4 39,8 49,1 59,4 70,7	46 50 56 62 68	34 38 42 46 52	155 175 190 210 230		62,9 79,5 98,2 118,8 141,4	64 72 80 88 96	48 54 60 66 72	180 205 230 250 275	86,2 123,5 170,2 225,2 293,5
11 12 13 14 15	650 700 750 800 850	33, 2 38, 5 44, 2 50, 3 56, 8	46 50 54 58 60	34 38 40 44 45	200 210 230 240 260	163,8 203,4 254,1 307,4 363,3	75,4	56 62 66 70 74	42 46 50 52 56	220 235 250 270 285	200,8 255,7 311,8 378,7 451,0	96,2 110,5 125,7	74 78 84 90 96	56 58 64 68 72	245 270 285 305 325		165,9 192,4 — —	104 112 —	78 84 — —	295 320 — —	371,4 465,5
16 17 18 19 20	900 950 1000 1050 1100	63,6 70,9 78,5 86,6 95,0	64 68 72 74 78	48 52 54 56 58	275 285 305 320 340	601,0 682,9	95,4 106,8 117,8 129,9 142,5	78 82 88 92 96	58 62 66 70 72	305 320 335 350 370	535,9 626,5 740,7 852,5 980,9	177,2	102 106 112 —	76 80 84 —	345 365 385 —	703,5 818,2 958,1				Ē	= =
21 22	1150 1200	103,9 113,1	82 86	62 64	350 365	905,7 1033,3	155,8 169,7	100 104	75 78	390 405	1121,5 1268,0	=	=	=	Ξ	Ξ	=	=	=	Ξ	=



2. Gußeiserne runde Säulenfüße.

d) Mit 8 Rippen.

h. ()

	ESSET	1	ck au	kg e	Unte m ²	rlage	1	12	kg/e		rlage		25	f die	m²	rlage		ek au 50	kg e		rlage
Nr.	a Durchmesser	Zulassiger Saulendruck	o, Platten-	o Rippen-	q Rippen	Gewicht pro Stück	Zulässiger Sänlendruck	o, Platten-	o, Rippen-	H Rippen	Gewicht pro Stück	Zalassiger	e Platten-dicke	o, Rippen-	r Rippen-	Gewicht pro Stack	Zulassiger Säulendruck	o, Platten-	o Rippen-	Rippen-	Gewirht pro Stück
_	mm	t	mm	mm	mm	kg	1	mm	nm	mm	kg	t	mm	nım	mm	kg	t	mn	hito	nim	1g
1	200	3,1	12	10	55	4,1	4,7	14	10	70	5,8	7,9	18	14	75	6,7	15,7	24	18	95	9,6
2	250	4,9	14	10	80	8,1	7,4	18	14	80	10,1	12,8	22	16	95	13,0	24,6	30	22	120	18,8
3	300	7,1	16	12	95	13,4	10,6	20	15	105	17,0	17,7	26	20	115	22,3	35,4	36	28	140	32,0
4	350	9,6	20	15	105	22,0	14,4	24	18	120	27,4	24,1	30	22	140	35,8	48,1	42	32	160	50,8
5	400	12,6	22	16	125	32,4	18,9	28	22	130	40,6	31,4	34	26	155	52,2	62,9	48	36	185	75,6
6	450	15,9	24	18	140	44,7	23,9	30	22	155	57,1	39,8	40	30	170	76,1	79,5	54	40	210	108,2
7	500	19,6	28	22	150	63,0	29,5	34	26	170	79,1	49,1	44	34	190	103,9	98,2	62	46	230	150,8
8	550	23,8	30	22	170	83,1	35,6	36	28	185	101,4	59,4	48	36	210	137,6	118,8	68	52	250	199,0
9	600	28,3	32	24	185	105,6	42,4	40	30	205	134,7	70,7	52	40	230	178,1	141,4	74	56	275	259,1
10	650	33,2	36	28	195	137,1	49,8	44	34	215	170,9	83,0	56	42	250	225,7	165,9	80	60	300	330,2
11	700	38,5	38	28	220	171,9	57,7	46	34	245	213,9	96,2	60	45	270	281,1	192,4	86	64	325	413,2
12	750	44,2	42	32	225	212,7	66,3	50	38	255	262,6	110,5	64	48	290	344,9	220,9	92	70	340	500,s
13	800	50,3	44	34	240	254,1	75,4	54	40	275	323,s	125,7	68	52	310	417,2	251,4	98	74	365	609,4
14	850	56,8	46	34	265	305,8	85,1	56	42	290	379,0	141,9	74	56	325	507,4	283,8	104	78	390	732,6
15	900	63,6	50	38	275	368,1	95,4	60	45	305	453,0	159,1	78	58	350	605,4	318,1	110	82	415	871,4
16	950	70,9	52	40	290	427,1	106,3	64	48	325	540,0	177,2	82	62	365	705,2	- !	_	-		-
17	1000	78,5	54	40	310		117,8	66	50	340	617,0	196,4	86	64	390	826,5	-	_	-		-
18	1050	86,6	58	44	320	580,8	129,9	70	52	360	723,4	216,5	90	68	405	948,7	-	-	-	-	-
19	1100	95,0	60	45	340	664,7	142,5	74	56	370	830,5	237,6	94	70	430	1095,6	-	-	-	-	-
20	1150	103,9	62	46	360	756,1	155,8	76	58	390	938,8	259,7	98	74	445	1242,5		-	-	-	
21	1200	113,1	66	50	365	862,9	169,7	80	60	410	1078,0	282,8	104	78	465	1432,4	-	-	-	2000	



e) Mit 12 Rippen.

MI d

	esser		ck au	f die	Unte m ^g	rlage			f die	Unte m ²	rlage			if die		rlage			f die		rlage
Nr.	g a Durchmesser	Zniasiger Saulendruck	B ov Platten-	m co Rippen-	m q Rippen-	F Gewicht	Zulasiger	g o, Platten-	H ov Rippen	um Rippen	Gewicht pro Stück	Zalássiger Saulendruck	B co Platten	u S. Rippon.	h Rippen	Gewicht pro Stück	Zulhssiger	g ov Platten	H o Rippen	um Rippen-	R pro Stack
1	300	7,1	12	10	85	10,8	10,6	14	10	105	13,8	17,7	18	14	115	18,2	35,4	26	20	135	27,
2	350	9,6	14	10	105	17,6	14,4	16	12	120	21,3	24,1	20	15	140	28,4	48,1	30	22	160	43,
3	400	12,6	16	12	120	26,3	18,9	18	14	135	31,1	31,4	24	18	155	43,4		34	26	180	63
4	450	15,9	16	12	140	34,2	23,9	20	15	155	44,3	39,8	26	20	175	59,9	79,5	38	28	210	92,
5	500	19,6	18	14	155	47,4	29,5	22	16	175	60,7	49,1	30	22	195	85,0	98,2	42	32	230	125,
6	550	23,8	20	15	170	63,6	35,6	26	20	180	83,1	59,4	32	24	215	110,3	118,8	46	34	255	166
7	600	28,3	22	16	190	84,2	42,4	28	22	200	107,7	70,7	36	28	225	143,6	141,4	50	38	275	214
8	650	33,2	24	18	200	106,1	49,8	30	22	225	138,4	83,0	38	28	255		165,9	54	40	305	275
9	700	38,5	26	20	215	133,2	57,7	32	24	240	170,5	96,2	42	32	265		192,4	58	44	320	338
10	750	44,2	28	22	225	162,6	66,3	34	26	255	207,1	110,5	44	34	285	277,2	220,9	62	46	350	420
11	800	50,8	30	22	250	202,a	75,4	36	28	270	248,7	125,7	46	34	315	337,5	251,4	66	50	370	506
12	850	56,8	32	24	260	240,8	85,1	38	28	295		141,9	50	38	330		283,8	70	52	395	608
13	900	63,6	34	26	275	286,€	95,4	40	30	310	354,1		52	40	350		318,1	74	56	415	718
14	950	70,9	36	28	285	334,9	106,3	44	34	315		177,2	56	42	370		354,4	78	58	445	, 852
15	1000	78,5	38	28	310	398,3	117,8	46	34	340	497,5	196,4	58	44	390	660,4	392,7	82	62	465	988
16	1050	86,€	38	28	330	444,1		48	36	360	575,3		62	46	410	777,1	433,0	86	64	490	1145
17	1100		40	30	345	512,3	142,5	50	38	375	656,1	237,6	64	48	430	882,6	475,2	90	68	510	1310
18		103,9	42	32	355		155,8	52	40	390	744,0		68	52	440	1010,1		94	70	540	1508
19	1200	113,1	44	34	365	659,6	169,7	54	. 40	415	850,8	282,8	70	52	470	1149,8	565,5	98	74	555	1696

3. Gußeiserne Fußplatten mit rechteckigem Querschnitt.

Ist der erforderliche Durchmesser der Fußplatte nicht viel größer als der Durchmesser der Säule, so empfiehlt es sich, keinen besonderen Säulenfuß anzuwenden, sondern die Säule nur mit einer Fußplatte mit rechteckigem Querschnitt zu versehen. Die erforderliche Dicke einer quadratischen Fußplatte mit rechteckigem Querschnitt ergibt sich aus den beiden folgenden Tabellen I u. II, und zwar entweder nach dem Abstand a, Tabelle I, oder nach dem Abstand d, Tabelle II; der größere der beiden sich ergebenden Werte für d ist die erforderliche Plattendicke. Für runde Fußplatten mit rechteckigem ;a Querschnitt ist die Dicke nach Tabelle I $=rac{8}{4}\cdot\delta$ anzunehmen, wenn a in der Tabelle

die Höhe des freiliegenden Kreisabschnittes der Fußplatte bezeichnet (siehe Abb. 14). Tabelle I. Tabelle II. Plattendicke & in mn Abstand Plattendicke 8 in mm bei einem Abstand Plattendicke 8 in mm bei einem Abstand Druck auf d. Unterlage pr. cm² von Druck auf d. Unterlage pr. cm² von ei einem Druck a. die d Unterlage pr. cm*von 10 kg | 15 kg mm 25 kg 50 kg mm 10 kg 15 kg 25 kg 50 kg mm 10 kg 15 kg AG RR Bemerk.; Die Plattendicke nehme man nie kleiner, als die QR 9.10 Wanddicke der Saule: es ist SO aber gut, wenn erstere etwas RR größer als letztere wird. Siehe auch Seite 61, wenn nach dem innerhalb der Saule liegenden Teil der Platte die Dicke der

4. Gußeiserne rechteckige Säulenfüße.

a) Ohne Rippen.



Abb. 14.

Die Dicke δ der Fußplatte eines rechteckigen Säulenfußes ohne Rippen ist entweder nach Tabelle I, s. oben, zu bestimmen, indem für a der Abstand von der mittleren Säulenwand bis zur Außenkante der Fußplatte angenommen wird (siehe Abb. 15 u. 16), oder nach Tabelle III, Seite 67, in welcher dann e den lichten Abstand der Seitenwände der Säule bedeutet (siehe Abb. 16).

Der kleinere der beiden sich ergebenden Werte für & genügt als Dicke der Fußplatte.

b) Mit Rippen.

Die Plattendicke δ eines rechteckigen Säulenfußes mit Rippen wird — namentlich bei angegossenem Fuß - zweckmäßig so gewählt, daß sie um ein Weniges größer als die Dicke der Säulenwände ist. Die Anzahl der Rippen ist dann nach der umstehenden Tabelle III so zu bestimmen, daß der für die gewählte Plattendicke in der Tabelle angegebene Rippenabstand nicht überschritten wird.

letzteren bestimmt werden

muß





Die Rippendicke δ_i ist $= \frac{3}{4} \cdot \delta$ anzunehmen. Die Rippenhöhe h ist nach den folgenden Werten aus dem Abstand a, Abb. 17 u. 18, zu berechnen; diese Werte gelten aber nur unter der Voraussetzung, daß die Rippendicke, wie vorstehend bemerkt, $\frac{3}{4} \cdot \delta$ wird.

Werte für die Rippenhöhe h (bei $\delta_1 = \frac{3}{4} \delta$).

1	Für	10	kg	Druck	pro	qem	auf	die	Säulenunterlage	ist	$h = 1, 1 \cdot a$
	,,	15	22	,,	,,	,,	,,	,,	,,	,,	$h = 1.3 \cdot a$
	,,	25	72	**	,,	27	,,	,,	,,	,,	$h = 1, 4 \cdot a$
	"	50	,,	**	**	**	**	99	**	,,	$h = 1.8 \cdot a$

Sind an einem Säulenfuß freiliegende, nicht mit Rippen verstärkte Teile der Fußplatte vorhanden, wie z. B. in Abb. 17 angedeutet, so ist die erforderliche Dicke dieser Plattenteile den Tabellen I u. II zu entnehmen.



Tabelle III. über den größten zulässigen Abstand e der Rippen- oder Seitenwände bei gußeisernen Fußplatten.



Platten- dicke	Abstancauf die	l e in mm Unterla	bei einet ge pro q	n Druck cm von	Platten- dicke		de in mm Unterla			Platten- dicke			bei einen ge pro q	
nım	10 kg	15 kg	25 kg	50 kg	mm	10 kg	15 kg	25 kg	50 kg	mm	10 kg	15 kg	25 kg	50 kg
12	85	69	54	38	52	368	300	232	164	92	650	531	411	291
14	99	81	63	44	54	382	312	241	171	94	665	542	420	297
16	113	92	72	51	56	396	323	250	177	96	679	554	429	303
18	127	104	80	57	58	410	335	259	183	98	693	565	438	310
20	141	115	89	63	60	424	346	268	190	100	707	577	447	316
22	156	127	98	70	62	438	358	277	196	102	721	589	456	322
24	170	138	107	76	64	452	369	286	202	104	735	600	465	329
26	184	150	116	82	66	467	381	295	209	106	749	612	474	335
28	198	162	125	88	68	481	392	304	215	108	764	623	483	341
30	212	173	134	95	70	495	404	313	221	110	778	635	492	348
32	226	185	143	101	72	509	415	322	228	112	792	646	501	354
34	240	196	152	107	74	523	427	331	234	114	806	658	510	360
36	255	208	161	114	76	537	439	340	240	116	820	669	519	367
38	269	219	170	120	78	551	450	349	246	118	834	681	527	373
40	283	231	179	126	80	566	462	358	253	120	848	692	536	379
42	297	242	188	133	82	580	473	367	259	122	863	704	545	386
44	311	254	197	139	84	594	485	375	265	124	877	715	554	392
46	325	265	206	145	86	608	496	384	272	126	891	727	563	398
48	339	277	215	152	88	622	508	393	278	128	905	739	572	404
50	354	289	224	158	90	636	519	402	284	130	919	750	581	411

Für alle Säulenfüße gilt noch folgendes:

Die innere Weite eines Säulenfußes oder einer Säule kann so groß sein, daß die Dicke der Fußplatte nach dem inneren Teil derselben bestimmt werden muß; dieses tritt namentlich dann ein, wenn der ninnere Teil der Platte keine Rippen erhalten soll. Ist in solchen Fällen die innere Form des Säulenfußes quadratisch oder rechteckig, so ist die Plattendicke δ nach obiger Tabelle III zu bestimmen, indem für e der kleinere lichte Abstand der Fußwände angenommen wird; wird dagegen die innere Form des Säulenfußes kreisrund, so ist die erforderliche Plattendicke δ von der Größe des inneren Radius abhängig und nach den folgenden Werten zu berechnen.

Werte zur Bestimmung der Dicke d von gußeisernen runden, am Rande eingespannten Platten mit dem Radius r.

Erhalten diese Fußplatten in der Mitte eine Öffnung, die zum Gießen der Säulen oft gewünscht wird, so kann die nach den obigen Werten berechnete Plattendicke unverändert bleiben.

Wird die nach dem inneren Teil bestimmte Dicke der Fußplatte im Verhältnis zu den anderen Abmessungen eines Säulenfußes sehr groß, so ist das Innere des Fußes mit Rippen oder Zwischenwänden zu versehen. Diese inneren Rippen oder Zwischenwände sind auch dann anzuordnen, wenn die äußeren Rippen des Säulenfußes an flache Seitenwände anschließen und das Bestreben haben, die letzteren in horizontaler Richtung durchzubiegen.

Ist der Druck auf einen Quadratzentimeter Unterlage eines Säulenfußes wesentlich abweichend von dem in den Tabellen angegebenen Druck, so können sämtliche Abmessungen des Säulenfußes für diesen abweichenden Druck aus dem Verhältnis der beiden angrenzenden Tabellenwerte zueinander bestimmt werden. Soll die Rippendicke von dem Tabellenwert abweichen, so muß auch die Rippenhöhe entsprechend geändert werden. Ist die abweichende Rippendicke $\delta (=m+\delta_1, s)$ ist die erforderliche Rippenhöhe

$$h' = h \cdot \sqrt{\frac{1}{m}}$$
.

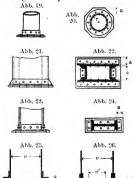
In der folgenden Zusammenstellung ist der Faktor $\sqrt{\frac{1}{m}}$ für mehrere Werte von m angegeben.

m	0,5	0,6	0,2	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,2	2,4	2,6	2,8	3,0
1 1 m	1,41	1,29	1,20	1,12	1,05	1,00	0,95	0,91	0,88	0,84	0,82	0,79	0,77	0,25	0,78	0,71	0,67	0,65	0,62	0,60	0,58

E. Säulenfüße aus schmiedbarem Eisen.

Die erforderlichen Abmessungen der Säulenfüße aus schmiedbarem Eisen können, wie im folgenden ausgeführt, sehr leicht aus den Abmessungen der gußeisernen Säulenfüße ermittelt werden.

Säulenfüße aus schmiedbarem Eisen ohne Rippen herzustellen, ist nur dann vorteilhaft, wenn der Umfang der Fußplatte nicht wesentlich größer als der Umfang des Säulenquerschnitts wird; es ergeben



grober als der Umlang des Sautenquersennites wird; es ergoene sieh dann Fußkonstruktionen, wie in nebenstehenden Abbildungen 19—24 angedeutet ist. Bei derartigen Säulenfüßen muß die Gesamtdicke aus Fußplatte und Anschlußwinkel mindestens gleich der halben Dicke einer gußeisernen Fußplatte sein, die nach Tabelle I oder II, Seite 66, zu ermitteln ist.

Die Fußplatten der Säulenfüße mit Rippen erhalten in vielen Fällen eine wesentliche Verstärkung durch die Winkeleisen, mit welchen die Rippen an die Platten angeschlossen werden. Überall da, wo diese Verstärkung fehlt, muß die Dieke der Fußplatte halb so groß sein, wie bei gleichartigen gußeisernen Säulenfüßen; ist aber diese Verstärkung durch Winkeleisen vorhanden, so genügt es, die Plattendicke gleich einem Drittel derjenigen bei gußeisernen Säulenfüßen anzunehmen. Es ist also

nach Abb. 25: δ' für schmiedbares Eisen $=\frac{1}{2}\cdot\delta$ für Gußeisen, , , , 26: δ' , , , , , $=\frac{1}{2}\cdot\delta$, , , ,

Bei der letzteren Anordnung ist darauf zu achten, daß e' nicht größer als $\frac{2}{3}$ e wird.

Die Rippenhöhe bei den Säulenfüßen aus schmiedbarem Eisen kann dieselbe wie bei den Säulenfüßen aus Gußeisen sein; es ist dann die Rippendicke gleich ein Viertel derjenigen für Gußeisen anzunehmen. Ist es nun erforderlich, eine andere Höhe oder Dicke der Rippen zu wählen, so können die zusammengehörigen Abmessungen mit Hilfe der Formel $h'=h\left|\sqrt{\frac{1}{m}}\right|$ (siehe oben) ermittelt werden.

Muß bei einer Hohlsäule mit rundem oder rechteckigem Quersehnitt, Abb. 20 und 22, die Stärke der Fußplatte nach dem inneren Teil derselben bestimmt werden, so genügt für die Platte aus schmiedbarem Eisen die halbe Dicke einer gußeisernen Platte.

Beispiele für Säulenkonstruktionen.

Erstes Beispiel: Eine Säule von 4,0 m Länge soll 75,0 t tragen, aus einem flußeisernen Rohr bestehen und auf einer Unterlage von Klinkernnauerwerk in Zementmörtel rulien; der Säulenfuß soll aus Gußeisen sein. Die Konstruktion ist nach Abb 3 Saite 24 ausgrüßten.

Sauleinilli 801 aus ouerseu sein. Die Roustuston ist men. Abb. 3, Seite 25, auszuffliche 6, wird ein runder Sänlerfuß mit 12 Rippen und 850 mm Durchmesser gewählt, der bei 15 kg ein? Druck auf die Unterlage einen Gesamtdruck von 85,1 t zuläßt und 302, kg wierlag. Da die Rippen- oder Fußhöhe nach der Tabelle 0,295 m ist, beträgt die freie Säulenlänge 4.0 — 0,266 = 3,766 m.

Nach der Tabelle Seite 4 wird eine Säule mit 280 nur Nach der Tabelle Seite 4 wird eine Säule mit 280 nur der Stellen und der Stellen de

Gewichtsberechnung.

a) Gußeisen 1 Säulenfuß nach der Tabelle: 301,2 kg Zuschlag für den oberen 30 mm starken and 60 mm breiten Rand

316,0 kg zusamnien b) Flufieisen. Rohr, 3,706 m lang: $3,706 \cdot 79,3 = 293,8 \text{ kg}$ 1 Kopfplatte,

Winkeleisen 65 · 65 · 11, 2 · 1,1 · 10,34 **) = 22,7 , 15 mm stark, 0,18 qm: 0,18 · 78,5*) · 1,5 = 21,2 ,

Zuschlag für Schrauben und Niete:

368,0 kg zusammen •) 78.5 kg wiegt 1 qm 10 mm starkes Blech aus Flugeisen.
••) Gewicht des Winkeleisens pro m siehe Normalprofile Seite 196. 684,0 kg

Zweites Beispiel: Eine auf gutem Sandstein zu lagernde, 6.3 m lange Stule aus Flußeisen soll 166,0 t tragen. Gemäß der Konstruktion nach Abb. 3, Seite 30, soll der Säulenschaft aus 4 Quadranteisen und 4 Flacheisen, der Fuß aus Flußeisen mit 8 lüppen bestehen. An den Kopf der Säule werden 400

and 200 mm hohe Deckenträger angeschlossen. Als Seitenlänge des quadratischen Säulenfußes sind bei

25 kg/cm² Druckbeanspruchung von Sandstein 1/166000 = 81,5 cm erforderlich und 82,0 cm gewählt. Nach der Ta-belle c, Seite 63, würde für einen gußeisernen Säulenfuß von 820 mm Seitenlänge die Plattenstärke $\frac{820\cdot74}{800}$ – 76 mm, die Rippenstärke $\frac{820\cdot56}{800}$ = 57 mm betragen. Für den Säulenfuß aus Flußeisen genügt demnach entsprechend den auf Seite 68 erwähnten Beziehungen eine Plattenstärke von $\frac{76}{3}$ = rd. 25 mm und eine Rippenstärke von $\frac{57}{4}$ = rd. 14 mm. Da die erforderliche Rippenhöhe nach der Tabelle 820 · 360 = rd. 370 mm 800

beträgt, ist die freie Säulenlänge 6,8— (0,37+0,40) = 5,53 m. Nach der Tabelle 3, Seite 7, wird eine Säule mit dem Querschnitt Nr. 15 und 12 mm Wandstärke gewählt, die bei 5,5 m freier Länge 172,5 t trägt und 184,5 kg/m wiegt. Der Säulendurchmeser ist, in der Mitte der Flansehe der Quadranteisen gemessen, 2 · 150 + 12 + 55 = 367 mm isiehe Normalprofiltabelle Seite 202). Der Durchmesser des Fußes (Diagonale) ist 820 / 2 = 1148 mm, so daß das Verhältnis von Säulen- und Fußdurchmesser nahezu ein Drittel beträgt.

Gewichtsberechnung.

1 Säulenrohr 6,5 m lang: 6,8 · 184,5 = 1162,4 kg 1 Fußplatte, 25 mm stark, 0,67 qm: 0,67 · 78,5 · 2,5 = 131,5 6,3 · 184,5 = 1162,4 kg

8 Rippenbleche, 14 mm stark, 0,48 qm: 0,48 · 78,5 · 1,4 = 52,8 , 32 Anschlußwinkel 80 · 80 · 12 an

dem Säulenschaft und der Fußplatte, 10,1 m: $10.1 \cdot 14.05 = 141.9$

4 Ankerschlaufen aus Flacheisen

an den Diagonalrippen, 80 mm breit und 12 mm stark, 0,22 qm: 0,22 · 78,5 · 1,2 = 20.7 ... Futterstücke aus Flacheisen an den Mittelrippen, 80 mm breit

und 14 mm stark, 0,18 qm: 0,18 · 78,5 · 1,4 = 4 Kopfwinkel 60 · 60 · 10, 0,72 m: 0,72 · 8,69 = 1 Kopfplatte 16 mm stark, 0,08 qm: 0,08 · 78,5 · 1,6 = Zuschlag für Niete 14,3 ,, 6,8 7,5 ,,

Gesamtgewicht 1552,0 kg

Drittes Belspiel: Eine freistehende 3,45 m lange Säule aus I-Eisen soll 45,0 t tragen und auf einer Unterlage von Ziegelmauerwerk in Zementmörtel ruhen. Ihre Konstruktion ist entsprechend Abb. 2, Seite 34, in den nachstehenden Abb. 27

dargestellt.
Nach Seite 18 wird als Säule ein I-Eisen N.-P. Nr. 421 gewählt, das bei 3,5 m freier Länge eine kleinste Tragfähigkeit von 46,8 t hat.

Die flußeiserne Fußplatte überträgt bei einem Druck von 10 kg/cm 3 eine Last von $70 \cdot 75 \cdot 10 = 52500$ kg = 52,5 t und muß bei einer freien Länge von 425 mm nach der Tabelle III, Seite 67 und entsprechend den Beziehungen Seite 68 eine Stärke von $\frac{60}{3} = 20$ mm erhalten. Die Rippenstärke sollte

 $\frac{3}{4} \cdot \frac{1}{4} = 11,25$ mm und die Rippenhöhe nach demnach 60 · Seite 67 bei 375 mm freier Länge 1.1 · 375 = 413 mm betragen. Weil die Rippenstärke jedoch passender zu den Abmessnagen des I-Eisens zu 1,4·11,25 = rd. 16 mm angenommen wird, ver-mindert sich auch vorteilhaft die zulässige Rippenhöhe nach

Seite 68 (m = 1,4) auf h = 413 $\frac{1}{1,4}$ 1 = 413 · 0,84 = 347 mm. Die Höhe der Rippen über der Fußplatte ist also 347-20=327 mm.

Als Stärke der Kopfplatte sind 16 mm angenommen und als Kopfwinkel 2 gleichschenklige Winkeleisen 160 · 160 · 15 verwendet.

Die zweischnittigen Niete der Kopfwinkel von 22 mm Durchmesser sind auf Stauchdruck und auf Abscheren zu untersuchen. Nach der Tabelle Seite 203 hat ein Niet von

22 mm Durchniesser bei k = $800~\rm kg/cm^3$ eine Schertragkraft von 6.08t; der zulässige Lochleibungsdruck bei k = $1500~\rm kg/cm^3$ und bei einer Bleehstärke von 15,8 = rd. 15 mm beträgt 4,95 t. Mit Rücksicht auf diesen Lochleibungsdruck sind $\frac{45}{4,95} = 10$ Niete erforderlich, für die der gewählte Kopfwinkel genügend Fläche bietet.

Die Gewichtsberechnung der Säule ist ähnlich derjenigen im zweiten Beispiel auszuführen.

Das Säulenfundament ist nach Abb. 27 f aus Ziegelmauer werk in Zementmörtel auszuführen und wiegt 3,3s t. Die Gesamtbelastung des Baugrundes beträgt 45,0 + 3,8s = 48,3s t. Bei 2,8 kg/cm² Beanspruchung des guten Baugrundes kann jedoch die gewählte Fundamentsohle 142 · 142 · 2,5 = 50410 kg = 50,41 t übertragen, so daß bei der vorhandenen Belastung die zulässige Beanspruchung nicht erreicht wird.

Viertes Beispiel: Eine gußeiserne, runde Säule von 3,4 m Gesamthöhe nach Konstruktion Seite 54. Abb. 2, soll 25,0 t tragen und auf einer Unterlage von Ziegelmauerwerk in Zementmörtel ruhen.

Bci 10 kg cm2 Druck auf die Unterlage genügt eine quad-Bei 10 kg/cm² Druck auf die Unterlage genfigt eine quadratische Fullpiatte von 500 mm Seitenflänge. Nach der Tabelle c, Seite 62, überträgt diese Platte 25 t und erhält bei 8 lippen eine Stärke von 32 mm. Die Rippenstärke ist 24 mm, die Rippenhöhe zunächst 170 mm, das Gewicht des Fules 986, 180 fer des Länge des Säulennöhres beträgt 3,4 — 0,17 = 3,5 m. Mach Seite 38 wird eine gudeiserne, runde Säule mit 170 mm äußerem Durchmesser und 16 mm Wandelärke ge-

wählt, die bei 3,25 m freier Länge eine Tragfähigkeit von 25,5 t hat und 56,1 kg/m wiegt. Der Durchmesser (Diagonale) des Fußes ist 500 l 2 = 700 mm, daß das Verhältnis von Säulen- und Fußdurchmesser $\frac{170}{700}=\mathrm{rd.}\,\frac{1}{4}$ beträgt. Nach Seite 61 ist demnach die erforder-

liche Rippenhöhe bei n = 4

$$h = \frac{3}{2} \cdot 170 \left(1 - \frac{1}{4} \right) = \text{rd. 190 mm.}$$

Gewichtsberechnung.

l Säulenfuß nach der Tabelle: 96,1 kg*) 1 Säulenrohr: 1 Kopfplatte 20 mm stark, $(3,4-0,19) \cdot 56,1 = 180,1$

 $0.1 \cdot 72.5^{**} \cdot 2.0 = 14.5$ 0.1 qm:

4 Kopfrippen, 16 mm stark, 0,03 · 72,5 · 1,6 = 3,5 ... Gesamtgewicht 294.2 kg 0,03 qm

Das Mehrgewicht infolge der größeren Rippenhöhe gleicht sich ange nähert aus mit dem Mindergewicht infolge des kleineren Kerndurchmesser
 72,5 kg wiegt 1 qm 10 mm starkes Gußeisen.

ZWEITE ABTEILUNG.

Unterzüge und Decken.

Bei den Hochbaukonstruktionen in Eisen wird häufig nicht auf die Durchbiegung der Träger Rücksicht genommen; dieses hat zur Folge, daß die verwendeten Träger bei voller Last stark durchbiegen, sobald die Höhe der Träger im Verhältnis zur Spannweite nur gering ist. Man findet denn auch bei vielen, sonst sachgemäß ausgeführten Bauwerken stark durchgebogene Unterzüge oder Decken, was einer guten Ausführung widerspricht und vermieden werden muß.

Bei der Bestimmung der in den nachfolgenden Tabellen gegebenen Profile für Unterzüge und eiserne Balken wurde die Durchbiegung in der Weise berücksichtigt, daß dieselbe bei größter Belastung der Träger nicht mehr als $\frac{1}{500}$ der Stützweite beträgt.

Da sämtliche Träger als Balken auf zwei Stützen berechnet wurden, so erfüllen sie also für gleichmäßig verteilte Belastung die beiden Bedingungen:

$$\begin{split} \text{Widerstandsmoment } \frac{J}{c} &= W = \frac{1}{8} \cdot \frac{Q \cdot l}{k} \,; \qquad \qquad \left(\frac{Q \cdot l}{8} = \frac{J}{\epsilon} \cdot k \right) \\ \text{Tr\"{a}gheitemoment } J &= \frac{2500}{384} \cdot \frac{Q \cdot l^2}{E} \,. \qquad \qquad \left(\ell = \frac{1}{500} = \frac{5}{884} \cdot \frac{Q \cdot R}{J \cdot k} \right) \end{split}$$

Hierin bedeutet Q die Last, l die Stützweite und k die Inanspruchnahme des Trägers, E den Elastizitätsmodul des Trägermaterials.

Als zulässige Inanspruchnahme des Trägermaterials wurde angenommen:

für gewalzte Träger
$$k = 875 \text{ kg/cm}^2$$

,, genietete ,, $k = 1000$,,

Das Material der genieteten Träger ist in der Regel von besserer Beschaffenheit als das der gewalzten Träger; es folgt dieses aus der Form der zu walzenden Querschnitte. Hierdurch ist die verschiedene Inanspruchnahme des Trägermaterials begründet.

Die gewählten Beanspruchungen bieten bei größerer Belastung immer noch eine 4,5 bzw. 5,15 fache Sicherheit, wenn man die Zorreißfestigkeit des schmiedbaren Eisens zu 4400 kg/cm² annimmt. Diese Sicherheit ist für Hochbaukonstruktionen mit fast nur ruhenden Lasten durchaus genügend, um so mehr, als die größten in Rechnung zu ziehenden Lasten bei Hochbaukonstruktionen nur sehr selten vorkommen. Es ist auch zu beachten, daß durch die Berücksichtigung der Durchbiegung den Trägerkonstruktionen eine vermehrte Sicherheit gegenüber den vielen bisherigen Konstruktionen zugeführt wird, bei denen die Durchbiegung nicht in Betracht gezogen wurde.

Werden nun die obigen Werte für k in die Bedingungsgleichungen zur Bestimmung der Trägerprofile eingesetzt, dabei L für schmiedbares Eisen ~ 2000000 kg cm² gesetzt, so gestalten sich die Gleichungen wie folgt: J

 $\begin{array}{lll} J_{e} = W \text{ für gewalzte Träger} & = \frac{Q \cdot l}{70} \left| W \text{ in om}^{\text{a}} \right| \\ \frac{J}{c} = W \text{ für genietete Träger} & = \frac{Q \cdot l}{80} \left| l \text{ in m} \right| \\ J \text{ für gewalzte und genietete Träger} & = 32 \text{so } Q \cdot l^{2} \left| Q \text{ in t} \right| \\ l \text{ in m} \end{array}$

In den folgenden Tabellen über Unterzüge und eiserne Balken bezeichnen die Nummern bis 60 Profile von gewalzten Trägern und zwar die auf Seite 195 angegebenen Normalprofile für Ţ-Eisen; die Nummern über 60 (mit 300 beginnend) bezeichnen die auf Seite 72 bis 75 zusammengestellten Profile genieteter Träger.

Bei der Auswahl der Trägerprofile wurde befolgt, daß das in Zentimetern ausgedrückte Widerstands- oder Trägheitsmoment des ausgewählten Trägers größer ist als das erforderliche Widerstands- oder Trägheitsmoment*).

Als Stützweite eines Trägers gilt die Entfernung von Mitte bis Mitte Auflager. Für einen Träger, welcher von 2 Säulen getragen wird, ist die Stützweite gleich dem Abstand von Mitte bis Mitte Säule, wenn die Säulen nicht eine so große Ausdehnung des Querschnitts erhalten, daß dadurch die Stützweite des Trägers wesentlich verringert wird. Wird ein Träger von zwei Mauern getragen, so ist die Stützweite desselben gleich dem lichten Abstand der beiden Mauern.

^{*)} Die Dézimale im erforderlichen W oder J wurde vernachlässigt, jedoch nur soweit, als die Vernachlässigung zwischen dem erforderlichen und vorhandenen W oder J nicht mehr als 1 °, beträgt.

A. Genietete Träger.

Jede Nummer der verwendeten und in den Tabellen Seite 72 bis 75 näher bezeichneten genieteten Träger ist fast genau ein Zehntel des in Zentimetern ausgedrückten Widerstandsmoments des mit ihr bezeichneten Trägers. Das genaue Widerstandsmoment ist stets etwas größer als das Zehnfache der Nummer, die Differenz betrügt aber fast nie mehr als 1%. So ist z. B. das genaue Widerstandsmoment vom Träger Nr. 480 es 4804; vom Träger Nr. 980 = 9937; im letzteren Falle beträgt die Differenz also etwas mehr als 1%.

Aus der Zusammenstellung der genieteten Träger ist ersichtlich, daß die letzteren gruppenweise angenähert gleiche Widerstandsmomente, aber verschiedene Höhen haben. Die abgerundeten Widerstandsmomente der Gruppe Nr. 540 bis 559 liegen z. B. zwischen den Grenzen 5400 und 5590; die größte Differenz zwischen beiden ist also nur 190; dabei sind in dieser Gruppe Trägerhöhen zwischen den weit voneinander liegenden Grenzen 500 und 900. Ergibt nun die statische Berechnung eines Trägers das erforderliche Widerstandsmoment zu rd. 5400, so können — vorausgesetzt, daß der Durchbiegung damit genügt wird — für den betreffenden Fall sämtliche in dieser Gruppe angegebenen Träger benutzt werden; es kann also die für das Bauwerk passende Trägerhöhe sehr bequem ausgewählt werden.

Bei den Hochbaukonstruktionen ist in den meisten Fällen die Bedingung zu erfüllen, möglichst niedrige Träger anzuwenden, damit die lichten Höhen nicht zu sehr eingesehränkt werden. Es geben daher auch die Nummern in den Tabellen stets den zulässigen niedrigsten Träger derjenigen Gruppe an, in welcher der erste Träger, ohne daß eine besondere Berechnung der Durchbiegung erforderlich wird, genügen würde; nur an einzelnen Stellen mußten Träger aus Gruppen mit höherer Nummer gewählt werden, damit dieselben auch der Bedingung für die Durchbiegung genügen. Ist nun ein größeres Trägergewicht gestattet, so können in vielen Fällen noch niedrigere genietete Träger, als in den Tabellen angegeben, verwendet werden. Denn es darf jeder Träger mit höherer Nummer, jedoch geringerer Konstruktion, verwendet werden. Senne so darf jeder Träger mit höherer Nummer, jedoch geringerer Konstruktion, verwendet werden.

Abb. 28.

Abb. 29.

Abb. 30.

Abb. 31.

entsprechenden Produkt des in den Tabellen angegebenen Trägers ist.

Die genieteten Träger sind in Abständen von 1,5 m mit Aussteifungswinkeln zu verschen, wen enbenstehende Abb. 28—31 zeigen. Das Profil der Aussteifungswinkel wähle man in der Dicke um 1—2 mm, in der Schenkelbreite um 10—15 mm schwächer als die Trägerwinkeleisen. Man wählt die Schenkel der Austeifungswinkel gern so, daß ihre äußerste Kante um ein geringes — etwa 5—10 mm — gegen die

äußerste Kante der Trägerwinkel zurückliegt. Bei sehr großen Trägern nehme man für jede Trägerseite 2 Aussteifungswinkel, so daß jede Aussteifung aus 4 Winkeleisen besteht (siehe Abb. 30). Die Trägerenden sind stets mit mindestens je 2 Aussteifungswinkeln zu versehen. Wenn zwei nebeneinander liegende Träger verwendet werden, so ist es sehr zweckmäßig, dieselben durch gemeinschaftliche Querverbindungen auszusteifen (siehe Querverbindungen der Träger). Werden die genieteten Träger übermauert, so ist es zur besseren Lagerung des Mauerwerks erforderlich, die Nietköpfe auf den oberen Gurtplatten versenkt zu schlagen.

Bei der Berechnung der Tragfähigkeit der genieteten Träger wurden folgende Nietlöcher in den horizontalen Winkelschenkeln und den Gurtplatten in Abzug gebracht:

bei Winkeleisen 120·120·15 für jede Gurtung zwei Nietlöcher von 26 mm Durchmesser

2 9	**	120 • 120 • 13	,,	,,	**	**	**	22	24 ,,	13
,,	**	$100\cdot 100\cdot 14$,,	**	**	,,	**	,,	24 ,,	,,
**	**	$100 \cdot 100 \cdot 12$	19	,,	**	,,	**	,,	22 ,,	,,
,,	,,	$90 \cdot 90 \cdot 11$	12	,,	**	*,	,,	,,	22 ,,	**
,,	"	$80 \cdot 80 \cdot 12$,,	,,	**	**	,,	,,	22 ,,	1)
		80 - 80 - 10							20	

Die Nietlöcher entsprechen den zu verwendenden Nieten. Als Nietteilung für die Träger genügt in den meisten Fällen der 4—5 fache Nietdurchmesser.

Das in den Tabellen angegebene Gewicht der genieteten Träger bezieht sich nur auf den reinen Trägerquerschnitt; das Gewicht für Nietköpfe, Aussteifungswinkel, Laschen usw. ist zu dem angegebenen Trägergewicht hinzuzurechnen. Das Gewicht der Nietköpfe beträgt ungefähr 3—4 % vom Trägergewicht.



			Träge	rquerse	hnitt			Gewicht				Träge	rquerso	hnitt			Gewi
	Stehl	blech	Winke	eleisen	Gu	rtplat	ten	pro		Steh	blech	Winke	eleisen	Gu	rtplat	ten	pro
۹r.	Höhe	Dicke	Schenkel-	Schenkel-			Dicke	Meter	Nr.	Haba	Dicke	Schenkel-			Breito	Dicke	Met
	hone	d	hreite b	dicke	An- zahl	β	S	Meter		h	d	breite b	dicke	An-	β	8	
	mm	mm	mm	mın		mm	mm	kg	_	mm	apto	mm	mm		mm	mm	kg
00	500	10	90 90	11 11	1	250 210	14	152,6 144,4	436 431	500 550	10 10	90 90	11	3 2	200 210	12 14	216 193
98 95	550 600	10	80	10	1	210	12	133,s	433	600	10	90	11	2	220	11	181
08	650	10	80	10	î	200	10	129,5	434	650	10	90	11	2	200	10	175
10	500	10	90	11	2	200	10	160,4	436	700	10	90	11	1	210	15	165
18	550	10	90	11	1	240	12	146,7	437	750	10	90	11	1	220	11	155
15	600	10	80	10	i	210	13	137,1	438	800	11	80	12	1	180	11	153
18	650	10	80	10	1	210	10	131,1	440	500	10	90	11	3	220	11	21:
20	500	10	90	11	2	210	10	163.5	441	550	10	90	11	2	230	13	19
23	550	10	90	11	1	240	13	150,6	448	600	11	80	12 12	2 2	200	13	189
25	600	10	80	10	1	210	14	140,4	444	650 700	11	80	12	2	210 180	10	17:
28	650	10	80	10	1	210	11	134,4	447	750	11	80	12	1	220	12	16
30	500	10	90	11	2	220	10	166,7	448	800	11	80	12	. 1	180	12	15
32	550	10	90	11	1	250	13	152,6	450	500	10	100	10	2	270	13	209
34	600	10	80 80	10	1	210 210	15 12	143,6 137,7	451	550	10	100	10	2	220	14	199
36 38	650 700	10	80	10	1	180	11	133,1	453	600	10	90	11	2	250	10	18
	500	10	90	11	2	230	10	169,9	454	650	11	80	12	2	190	12	183
40 42	550	10	90	11	1	250	14	156,5	456 457	700 750	11	80 80	12 12	2	190 230	10 12	178
44	600	10	80	10	2	180	10	150.a	457 458	750 800	11	80	12	1	190	12	16
16	650	10	80	10	1	220	12	139,4	460	500	13	120	15	2	260	10	23
18	700	10	80	10	1	210	10	135,1	460 461	550	13	120	15	1	260 280	13	219
50	500	10	90	11	2	240	10	173,0	468	600	10	90	11	2	200	14	193
52	550	10	90	11	2	200	10	164,3	464	650	10	90	11	2	210	11	18:
54	600	11	80 80	12	1	210	15	157,0	466	700	10	90	11	1	240	15	169
56	650 700	11 11	80	12	1	180 180	14	151,5 144,5	467	750	10	90	11	1	240	12	16:
60	500	10	90	11	2	250	10	176,1	468	800	11	80	12		200	12	16:
62	550	10	90	11	2	210	10	167,5	470	500	13	120 120	15 15	2	270 280	10 14	241
63	600	11	80	12	1	230	14	158,1	471 478	550 600	13	100	12	2	280	11	223
65	650	11	80	12	1	200	13	152,7	474	650	11	100	12	1	260	14	18
66	700	10	80	10	1	190	13	140,a	475	700	10	90	11	2	200	10	176
68	750	10	80	10	1	190	10	135,8	477	750	10	90	11	1	250	12	16
70	500	10	90	11	2	200	14	185,6	478	800	10	90	11	1	240	10	158
72	550	10	90 80	11	2	220	10 15	170,6 161,7	479	850	10	90	11	1	200	10	156
78 75	600 650	11 11	80	12	1	200	14	155,9	480	500	13	120	15	2	260	11	240
76	700	10	80	10	1	190	14	143,8	481 483	550 600	13	120	15 11	1 2	290 240	14 12	225 195
78	750	10	80	10	1	190	11	138,8	484	650	10	90	11	2	240	10	184
80	500	10	90	11	2	250	11	184,0	485	700	11	80	12	2	210	10	185
82	550	10	90	11	2	200	12	176,9	487	750	11	80	12	2	180	10	177
83	600	10	80	10	2	210	10	160,1	488	800	11	80	12	1	190	15	169
85	650	10	80 80	10	1	230	15 12	152,3	489	850	- 11	80	12	1	210	10	162
86	700 750	10 10	80	10 10	1	190	12	145,4 141,8	490	500	13	120	15	2	290	10	248
			90				12	188,1	491	550 600	13	120 100	15 12	1 2	290 220	15 12	230
90	500 i	10 10	90 90	11 11	2 2	240 220	11	188,1	494	650	11	100	12	1	270	15	190
93	600	10	80	10	2	190	12	165,s	495	700	11	100	12	1	250	13	182
95	650	10	80	10	2	190	10	157,8	497	750	11	100	12	1	230	11	175
96	700	10	80	10	1	200	15	149,1	498	800	10	90	11	1	230	12	164
98	750	10	80	10	1	230	10	142,1	499	850	11	80	12	1	220	10	163
00	500	10	90	11	3	210	10	196,6	500	500	13	120	15	2	300	10	251
01	550	10	90	11	2	230	11	181,0	501	550	13	120	15	1	300	15	232
03	600	10	90 90	11 11	2	210	10	171,4	502 503	600 650	12	100 100	14	2	240 260	10 14	213
04 06	650 700	10	90 80	10	1	210	15	159,9 151,5	504	700	12	100	14	1	250	11	190
97	750	10	80	10	1	210	12	145,5	505	750	11	100	12	i	240	11	177
08	800	10	80	10	1	200	10	141,3	507	800	10	90	11	1	240	12	166
10	500	10	90	11	2	230	14	198.8	508	850	10	90	11	1	200	12	162
11	550	10	90	11	2	220	12	184,6	509	900	11	80	12	1	190	10	163
13	600	10	80	10	2	220	11	170,2	510	500	12	120	13	2	270	13	250
14	650	10	80	10	2	190	11	163,7	511	550	12	120	13	2	260	11	234
16	700	10	80	10	1	220 220	15	153,9	512 513	600 650	12 12	100	14 14	1	250 270	10 14	216
17 18	750 800	10 10	80 80	10 10	1	200	12	147,4	514	700	12	100	14	1	220	14	196
		-		i .					515	750	12	100	14	í	220	10	187
20 21	500 550	10 10	90 90	11 11	2 2	250 230	13 12	199,7 188,2	517	800	10	90	11	1	210	15	170
21 23	600	10	90	11	2	210	11	178,0	518	850	10	90	11	1	210	12	164
	650	10	90	11	1	240	15	166,0	519	900	11	80	12	1	200	10	164
24						240	12	158,5	520	500	13	120	15	2	280	12	262
24 26 27	700 750	10 11	90 80	11 12	1	210	11	156,8	522	550	12	120	13	2	290	10	235



			-	rquerso				Gewicht					rquerso				Gewich
Nr.	Steh	blech	Schenkel-	eleisen Schenkel-	Gu	rtplat	ten	pro	Nr.	Steh	blech		Schenkel	Gu	irtplat	ten	pro
	Höhe h mm	Dicke d mm	breite b mm	dicke t mm	An-	Breite β mm	Dicke 8 mm	Meter		h	Dicke d	breite b	dicke	An- zahl	Breite β	8	Meter
527	650	11	100	12	2	240	10	202,3	684	mm 650	11	100	12	3	mm	mm	251,3
31	700	10	90	11	2	240	10	188,7	686	700	11	100	12	3	240	11 10	239,6
33	750	10	90	11	2	210	10	183,2	688	750	11	100	12	2	260	11	225,4
35	800	10	90	11	1	250	13	172,2	690	800	11	100	12	2	230	11	219,4
38	850	11	80	12	1	230	12	172,5	692	850	10	90	11	2	250	10	203,4
39	900	11	80	12	1	220	10	168,1	694	900	10	90	11	2	210	11	201,6
40	500	13	120	15	2	280	13	271,3	696	950	10	90	11	2	200	10	195,7
142	550	13	120	15	2	260	11	251,9	698	1000	10	90	11	1	230	14	187,4
44	600	11	100	12	2	240	13	220,6	700	550	12	120	13	3	260	13	303,6
47	650	11	100	12	2	240	11	209,8	762	600	12 12	100	14	3	270	11	278,2
51 53	700 750	10	90	11 11	2 2	220 210	12 11	196,± 189,8	704	650 700	11	100	14 12	3	240 240	11 10	267,3 244,4
55	800	10	90	11	2	200	10	184,0	708	750	11	100	12	2	240	11	244,4
58	850	10	90	11	1	210	15	174,5	710	800	11	100	12	2	240	11	222,8
59	900	10	90	11	1	210	12	168,6	712	850	11	100	12	2	230	10	216,5
60	500	12	120	13	2	290	14	267.8	714	900	11	100	12	1	260	14	205,7
62	550	12	120	13	2	280	12	250,0	716	950	11	100	12	1	250	12	200,0
64	600	11	100	12	2	270	12	224,4	718	1000	10	90	11	1	230	15	191,0
67	650	11	100	12	2	270	10	211,7	720	550	13	120	15	3	260	13	321,8
71	700	10	90	11	2	250	11	199,7	722	600	12	120	13	3	290	10	285.8
73	750	10	90	11	2	220	11	193,2	724	650	12	120	13	2	300	12	266,9
75	800	11	80	12	2	210	10	190,8	726	700	12	120	13	2	260	12	256,5
78	850	11	80	12	1	230	15	183,4	728	750	12	100	14	2	220	14	249,1
79	900	11	80	12	1	230	12	176,8	730	800	11	100	12	2	250	11	226, s
80	500	13	120	15	2	290	14	284,5	782	850 900	11 11	100	12 12	2	240	10 15	219,6
82	550	13	120	15	2	260	13	268,2	784 786	950	11	100 100	12	1	260 250	13	209,7
84	600	12	100	14	2	240	14	243,8	738	1000	11	100	12	1	260	10	198,0
87	650	11	100	12	2	220	14	223,7			13			3			
91	700	10	90	11	2	230	13	207,2	740	550	12	120	15	3	270	13	327, 1
93	750	10	90	11	2	250	10	195,7	742	600 650	12	120 120	13 13	2	260 280	12 14	296,1
95 98	800 850	10 11	90 80	11 12	2	220	10 10	190,2	746	700	12	100	14	2	260	14	262,0
99	900	11	80	12	1	220	14	191,9 181,9	748	750	12	100	14	2	230	14	253,5
									750	800	12	100	14	2	240	11	240,0
00	550	13	120	15	2	310	11	269,2	752	850	11	100	12	2	250	10	222,7
02	600	11	100	12	3	230	11	241,8	754	900	11	100	12	2	220	10	217,6
04 07	650 700	11	100 100	12 12	2	230	14	228,1	756	950	11	100	12	1	240	15	209,4
11	750	11	100	12	2	230	10	213,0 207,8	758	1000	11	100	12	1	260	11	202,1
13	800	11	100	12	1	260	14	197,1	760	550	13	120	15	3	280	13	333,5
15	850	11	100	12	1	230	13	191,2	762	600	13	120	15	3	260	12	314,2
18	900	10	90	11	1	250	13	180,0	764	650	13	120	15	3	260	10	294,8
19	950	10	90	11	1	230	12	176,3	766	700	13	120	15	2	280	11	274,1
26	550	13	120	15	2	270	14	280,s	768	750	12 12	100	14	2 2	270	12	254,1
22	600	11	100	12	3	240	11	247,0	770	800 850	12	100	14	2	240	12 11	247,6 237,8
24	650	11	100	12	2	240	14	232,5	774	900	11	100	12	2	230	10	220,8
27	700	11	100	12	2	240	12	221,7	776	950	10	90	11	2	240	10	208,3
31	750	10	90	11	2	240	12	207,7	778	1000	10	90	11	2	200	11	205,9
33	800	10	90	11	2	200	13	202,8	780	600	12	120	13	3	260	13	308,4
35	850	10	90	11	2	220	10	194,1	782	650	12	120	13	2	300	14	285,8
88	900	10	90	11	1	250	14	184,0	784	700	12	120	13	2	280	13	272,9
61	950	10	90	11	1	230	13	179,8	786	750	12	100	14	3	220	11	266,4
10	550	13	120	15	2	300	13	284,6	788	800	12	100	14	2	220	14	253,8
12	600	12	100	14	3	240	11	262,7	790	850	12	100	14	2	230	11	241,2
14	650	12	100	14	2	240	14	248,5	792	900	12	100	14	1	270	15	230,2
16	700	11	100	12	2	250	12	225,4	794	950	12	100	14	1	270	12	222,1
8	750 800	11 11	100 100	12 12	2 2	220 220	12 10	218,5	700	1000	11	100	12	1	230	15	211,3
52	850	11	100	12	1	250	10	209,0 199,s	798	1050	11	100	12	1	220	13	206,4
14	900	10	90	11	2	200	10	193,8	800	600	13	120	15	3	260	13	326,4
6	950	10	90	11	1	230	14	183,5	802	650	13	120	15	2	310	13	298,8
8	1000	10	90	11	i	210	13	179,7	804	700	13	120	15	2	270	13	287,6
50	550	12	120	13	2	310	14		806 808	750 800	12 12	120	13	2	310	10	260,7
50 52	600	11	100	13	3	260	11	280,8 257,3	810	850	12	120 120	13 13		270 290	10 15	252,6
14	650	11	100	12	3	250	10	244,8	812	900	12	100	14	1 2	290	10	238,7
66	700	11	100	12	3	220	10	234.9	814	950	12	100	14	1	270	13	226,3
88	750	11	100	12	2	230	12	222,8	816	1000	12	100	14	1	260	11	220,8
0	800	10	90	11	2	250	11	207.5	818	1050	11	100	12	1	250	12	208,6
72	850	10	90	11	2	240	10	200,5	820	600	13	120	15	3	270	13	332,5
74	900	10	90	11	2	200	11	198.1	822	650	13	120	15	3	290	10	308,9
6	950	10	90	11	1	250	14	187,9	824	700	13	120	15	2	280	13	291,1
18	1000	10	90	11	1	240	12	182,1	826	750	12	120	13	2	280	12	268,8
30	550	13	120	15	2	310	14	298,4	828	800	12	100	14	2	250	13	259,2
82	600	11	100	12	3	270	11	262,6	830	850	12	100	14	2	270	10	246,6



		Träge	rquerso	hnitt			Gewicht					Träge	rquersc	hnitt			Gewich
teh	blech		eleisen	Gu	rtplat	ten	pro			Steh	blech	Wink	eleisen	Gu	rtplat	ten	pro
őhe	Dicke	Schenkel- breite	Schonkel- dicke	An-	Breite	Dicke	Meter		Nr.	Höhe	Dicke	Schenkel- breite	Schenkel- dicke	An-	Breite	Dicke	Meter
h	d	b	t	zahl	β	8				h	d	b	t	zahl	β	8	
ım	mm	mm	mm	-	mm	mm	kg	-		mm	mm	mm	mm		mm	mm	kg
100 150	12	100	14 14	2	240 270	10	241,9 230,6		980 982	700 750	13	120	15 15	3	270 290	13 10	342,7
000	12	100	14	l i	260	12	224,9		984	800	13	120	15	2	270	14	306, 4
50	11	100	12	1	250	13	212,6		986	850	12	120	13	2	290	12	282.0
00	13	120	15	3	280	13	338,7	- 1	988	900	12	100	14	3	220	11	280,5
650	13	120	15	3	260	12	319.8		990	950	12	100	14	2	270	11	264,5
700	13	120	15	2	290	13	295,6		992	1000 1050	12 12	100	14 14	2 2	240	11	258,8 252,9
750	13	120 100	15 14	2 2	310 260	10	279,9		994	1100	12	100 100	14	1	230 250	15	244, 8
300 350	12	100	14	2	220	14	263,8 258,5		998	1150	12	100	14	i	240	13	239,1
900	12	100	14	2	250	10	245,1	- 1	999	1200	12	100	14	1	230	11	234,5
050	12	100	14	1	270	15	234,6		1000	700	13	120	15	3	310	11	338,1
000	11	100	12	1	270	15	220,8	- 1	1002	750	13	120	15	3	260	12	329,5
050	11	100	12	1	250	14	216,5		1004	800	13	120	15	2	280	14	310,7
350	13	120	15	3	310	10	318,8		1006	850	12	120	13	2	300	12	285,6
700	13	120	15	2	300	13	299,9	- 1	1008	900	12 12	120	13 14	2 2	310	10	274,7
750	13	120	15	2	280	12	288,0		1010	950 1000	12	100	14	2	260 220	12 13	269,s 265,s
800 850	12 12	100	14 14	3 2	240	10	270,1		1014	1050	12	100	14	2	240	10	256,0
900	12	100	14	2	240	11	259,8 249,5		1016	1100	12	100	14	1	270	15	249,0
950	12	100	14	2	230	10	243,5		1018	1150	12	100	14	1	270	12	240,9
000	12	100	14	1	260	14	233,1	- 1	1019	1200	12	100	14	1	230	12	238,1
050	12	100	14	1	250	12	227,8		1020	750	12	120	13	3	300	11	318.7
100	12	100	14	1	220	11	223,4		1022	800	12	120	13	3	290	10	304,6
350	13	120	15	3	260	13	331,5		1024	850	12	120	13	2	290	13	291,2
700	13	120	15	3	260	11	312,1		1026	900	12	120	13	2	260	13	283,6
750	13	120	15	2	310	11	289,5		1028	950	12 12	100	14	2 2	270	12	273,0
300	13	120	15	2	290	10	278,7		1030	1000	12	100	14	2	240	12	266,4
350	13	120	15	1	310	15	265,7		1032	1050	12	100 100	14	2	230	11	260,2
000	11	100	12	2 2	240	13 12	246,6		1036	1150	12	100	14	1	250	14	254,4 245,1
950 900	11	100 100	12	2	230	11	239,5 233,8	- 1	1038	1200	12	100	14	1	260	11	239,7
)50	11	100	12	1	260	15	222,7		1040	750	12	120	13	3	270	13	328,6
100	11	100	12	1	240	14	218,6		1042	800	12	120	13	3	300	10	309,4
350	13	120	15	3	270	13	337,7		1044	850	12	120	13	2	300	13	295,2
700	13	120	15	3	290	10	314.0		1046	900	12	100	14	3	240	11	290,9
750	12	120	13	3	270	10	290,4		1048	950	12	100	14	2	260	13	277,4
800		120	13	2	270	13	278,8		1050	1000	12	100	14	2	250	12	270,1
350	12	120	13	2	290	10	263,8		1052 1054	1050 1100	12	100	14	2	240	11	263,6
900	12	100	14	2 2	230	13 10	260,5		1056	1150	12	100 100	14	1	230 250	15	257,6 249,0
950	12	100	14	2	250	10	249,8 245,1		1058	1200	12	100	14	i	260	12	243,8
)50	12	100	14	1	250	14	235,6		1060	750	13	120	15	3	280	12	340,8
100	11	100	12	i	240	15	222,3		1063	800	13	120	15	3	290	10	324,2
550	12	120	13	3	290	13	331,4		1066	850	13	120	15	2	290	13	311,1
700	12	120	13	3	290	11	308,9		1069	900	13	120	15	2	290	11	298,0
750	12	120	13	3	260	11	298.0		1072	950	12	100	. 14	2	270	13	281,5
800	12	120	13	2	280	13	282,8		1075	1000	12	100	14	2	230	14	277,1
350	12	120	13	2	280	11	269,4		1078	1050	12 12	100	14	2 2	220	13	270,5
900	12	100	14	2	240	13	264,5		1081 1084	1100 1150	12	100	14	1	240	10 15	260,8 253,7
)50)00	12	100	14	2 2	260 230	10 10	252,9 248,2		1087	1200	12	100	14	1	260	13	247,9
)50	12	100	14	1	250	15	248,8		1090	750	13	120	15	3	280	13	354,0
100	12	100	14	1	270	11	232,0		1093	800	13	120	15	3	280	11	332,7
700	12	120	13	3	300	11	314,0		1096	850	13	120	15	3	270	10	319,9
750	12	120	13	3	290	10	299,9		1099	900	13	120	15	2	270	13	308,1
300	12	120	13	2	270	14	286,7		1102	950	13	120	15	2	270	11	296, 2
350	12	120	13	2	290	11	272,9		1105	1000	13	120	15	2	260	10	289,6
000	12	100	14	2	250	13	268,6		1108	1050	13	120	15	1	290	14	276,9
950	12	100	14	2	220	13	261,1		1111	1100 1150	13 12	120	15 14	1 2	280 230	12	271,0
000	12	100	14	2	240	10	251,8		1117	1200	12	100	14	1	230	15	262,a 253,7
050	12	100 100	14	1	260 250	13	241,9 236,4		1120	750	13	120	15	3	290	13	
150	12	100	14	1	260	10	230,4		1128	800	13	120	15 15	3	290 260	13	360,1
00	12	120	13	3	270	13	324,0		1126	850	13	120	15	2	300	14	346,8 324,6
700 750	12	100	13	3	270	13	324,0 305,0		1129	900	13	120	15	2	300	12	310,9
800	12	100	14	3	230	13	298,0		1132	950	12	120	13	2	260	14	296,5
350	12	100	14	2	270	14	280,5		1135	1000	12	120	13	2	280	11	283,6
900	12	100	14	2	240	14	272,0		1138	1050	12	120	13	2	270	10	276.4
950	12	100	14	2	260	11	261,1		1141	1100	12	100	14	2	220	13	275,2
000	12	100	14	2	230	11	255,4		1144	1150	12	100	14	2	240	10	265.5
050	12	100	14	2	220	10	249,8		1147	1200	12	100	14	1	270	15	258,8
100	12	100	14	1	250	14	240,3		1150	800	12	120	13	3	280	13	339,5
150	12	100 100	14	1	240 230	12	235,8 230,9		1158 1156	850 900	12	120 120	13 13	3	310 300	10 14	318,7



				rquerso				Gewicht				Trage	rquerso	hnitt			Gewick
Nr.	Stehl	blech		eleisen	Gu	rtplat	ton	pro	١,,	Steh	blech	Winke		Gı	rtplat	ten	pro
Nr.	Höhe	Dicke	Schenkel- broite	Schenkel- dicke	An-	Breite	Dicke	Meter	Nr.	Höhe	Dicke	Schenkel-		An-	Breite	Dicke	Meter
	h	d mm	b mm	t	zahl	β mm	8 mm			h	d	breite b	dicke	zahl	β	8	
			120			_		kg	-	mm	mm	mm	mm	-	mm	mm	kg
160 163	950 1000	12 12	100	13 14	2	270 250	14 10	300,8 293,7	1433 1437	1050 1100	12 12	100	14	3	270 250	12 12	333,3 326,7
166	1050	12	100	14	2	270	12	282,4	1443	1150	12	100	14	3	250	11	319,6
169	1100	12	100	14	2	260	11	275,2	1446	1200	12	100	14	3	230	11	314,0
172	1150	12	100	14	2	220	12	273,0	1450	900	13	120	15	3	300	13	381,5
176	1200	12	100	14	2	230	10	267,0	1454	950	13	120	15	3	280	13	374,4
180	800	12	120	13	3	290	13	345,6	1459	1000	13	120	15	3	310	10	354,1
183	850	12	120	13	3	300	11	328,2	1463	1050	12	120	13	3	280	11	336,6
186	900	12	120	13	2	310	14	313,7	1467	1100	12	120	13	3	280	10	328,1
190 193	950 1000	12 12	120 100	13	2	280 240	14 11	305,2	1473	1150	12	100	14	3	240 270	12 14	325,8
196	1050	12	100	14	3	220	11	300,s 294,7	1476	1200	12	100		2			313,5
199	1100	12	100	14	2	240	13	283,3	1480	900 950	13 13	120 120	15 15	3	310 290	13 13	387,7
202	1150	12	100	14	2	230	12	276,8	1489	1000	13	120	15	3	280	12	380,5 366,2
206	1200	12	100	14	2	240	10	270,1	1493	1050	12	120	13	3	270	12	344,2
210	800	13	120	15	3	290	13	365,2	1497	1100	12	100	14	3	250	13	338,5
213	850	13	120	15	3	260	13	351.9	1503	1150	12	100	14	3	250	12	331,4
216	900	13	120	15	2	300	14	329,7	1506	1200	12	100	14	3	230	12	324,8
220	950	12	120	13	2	310	13	308,7	1510	950	13	120	15	3	310	12	378,1
223	1000	12	120	13	2	280	13	301,1	1515	1000	13	120	15	3	270	13	373,4
226 229	1050 1100	12 12	120 100	13 14	2 2	270 250	12 13	293,8	1520	1050	12	120	13	3	260	13	350,1
232	1150	12	100	14	2	260	11	287,A 279,9	1525	1100	12	120	13	3	300	10	337,6
236	1200	12	100	14	2	220	12	277,7	1530	1150	12	100	14	3	270 250	11	330,0
240	800	12	120	13	3	310	13	357,9	1535	1200	12	100	14	3		11	324,4
243	850	12	120	13	3	280	13	344,2	1540	950	13	120	15	3	300	13	386,7
246	900	12	120	13	3	260	13	336,6	1545	1000 1050	13	120 120	15 15	3	280 310	13	379,8 359,2
250	950	12	120	13	3	290	10	318.7	1555	1100	13 13	120	15	2	300	14	350,1
253	1000	12	120	13	3	260	10	309,4	1560	1150	12	100	14	3	260	12	337,0
256	1050	12	100	14	2	270	14	299.4	1565	1200	12	100	14	3	260	11	329,5
259	1100	12	100	14	2	260	13	291,6	1570	950	13	120	15	3	310	13	392.7
262	1150	12	100	14	2 2	270	11	283,3	1575	1000	12	120	13	3	300	13	370,6
266	1200	12	100	14		290	12	281,5	1580	1050	12	120	13	3	280	13	363.0
270 274	850 900	12 12	120 120	13	3	280	13	350,8	1585	1100	12	100	14	3	270	13	350,7
278	950	12	120	13 13	3	260	12 12	335,7 329,1	1590	1150	12	100	14	3	270	12	342,7
281	1000	12	120	13	3	270	10	314,0	1595	1200	12	100	14	3	250	12	336,1
285	1050	12	120	13	2	260	14	305,8	1600	1000	13	120	15	3	290	13	385,6
289	1100	12	120	13	2	310	10	293,7	1608	1050	12	120	13	3	300	12	361,1
293	1150	12	100	14	2	250	13	292,2	1616 1624	1100 1150	12 12	120 100	13 14	3	300 260	11	351,7
297	1200	12	100	14	2	240	12	285,2	1632	1200	12	100	14	3	260	12	349,s 341,s
300	850	12	120	13	3	300	13	356,5	1640	1000	13	120	15	3	300	13	391.7
304	900	12	120	13	3	310	11	338,1	1648	1050	13	120	15	3	280	13	384,5
308	950	12	120	13	3	310	10	328,2	1656	1100	12	120	13	3	310	11	356,9
1311	1000 1050	12 12	120 120	13 13	3 2	280	10 14	318,7	1664	1150	12	100	14	3	270	13	355,5
1319	1100	12	120	13	2	260	13	310,3	1672	1200	12	100	14	3	250	13	347,9
323	1150	12	100	14	2	260	13	296,2	1680	1000	13	120	15	3	310	13	397,8
327	1200	12	100	14	2	250	12	289,0	1688	1050	13	120	15	3	290	13	390,7
330	850	12	120	13	3	310	13	362,5	1696	1100	13	120	15	3	270	13	383.6
384	900	12	120	13	3	280	13	348,9	1704	1150	13	120	15	3	310	10	369,4
338	950	12	120	13	3	260	13	341,4	1712	1200	12	100	14	3	260	13	354,0
341	1000	12	120	13	3	290	10	323,5	1720	1050	13	120	15	3	300	13	396,6
845	1050	12	120	13	2	280	14	314,7	1730	1100	13	120	15	3	300 290	12	387,8
349	1100 1150	12 12	120 100	13 14	2	270 240	13 10	306,5	1740 1750	1150 1200	13 12	120 100	15 14	3	270	11	373,6
357	1200	12	100	14	3	240	10	303,1 298,4	1760	1050	13	120	15	3	310	13	360,1 403,0
360	850	13	120	15	3	310	13	382,5	1770	1100	13	120	15	3	290	13	395,8
364	900	13	120	15	3	280	13	369,3	1780	1150	13	120	15	3	310	11	383,
368	950	13	120	15	3	270	12	355,6	1790	1200	13	120	15	3	280	11	373,8
371	1000	12	120	13	3	300	10	328,2	1800	1100	13	120	15	3	310	12	393,4
875	1050	12	120	13	2	290	14	319,0	1813	1150	13	120	15	3	270	13	388,1
379	1100	12	100	14	3	250	11	314.9	1827	1200	13	120	15	3	270	12	381,0
383	1150	12	100	14	3	250	10	307,9	1840	1100	13	120	15	3	300	13	402.0
	1200	12	100	14	3	230	10	303,1	1853	1150	13	120	15	3	280	13	394,8
394	900	12	120	13	3	300	13	361,1	1867	1200	13	120	15	3	280	12	386,
1394	950	12	120	13	3	290	12	346,1	1880	1100	13	120	15	3	310	13	408.0
1403	1000	12 12	120 120	13 13	3 2	310 300	10 14	332,0 323,5	1893	1150	13	120	15	3	290	13	400,8
1407	1100	12	100	14	3	260	11	323,0	1907	1200	13	120	15	3	290	12	392,
1413	1150	12	100	14	3	240	11	314,4	1920	1150	13	120	15	3	300	13	407,0
1416	1200	12	100	14	3	220	11	308,8	1940	1200	13	120	15	3	280	13	399,8
1420	900	12	120	13	3	310	13	367,2	1960	1150	13	120	15	3	310	13	413,1
1424	950	12	120	13	3	300	12	351,7	1980	1200	13	120	15	3	290	13	406,0
1429	1000	12	120	13	3	260	13	346,1	2000	1200	13	120	15	3	310	12	403,

B. Unterzüge für Zwischenwände.

Zur Berechnung des Gewichts der Zwischenwände wurde die Wanddicke bei i Stein zu 120 mm, bei 1 Stein zu 250 mm angenommen. Um den etwa vorhandenen Wandputz nicht unberücksichtigt zu lassen, wurde das Gewicht eines Kubikmeters Mauerwerk um 100 kg erhöht, also mit 1700 kg berechnet. - Wie aus der Tabelle ersichtlich ist, wurde die Geschoßhöhe zu 4 m angenommen. Weichen die auszuführenden Geschoßhöhen von diesem Maß um ein Geringes ab, so können doch die in der Tabelle angegebenen Träger verwendet werden. Die Träger werden dann bei einer geringeren Geschoßhöhe etwas weniger, bei einer größeren Geschoßhöhe rechnungsmäßig etwas mehr beansprucht. Bei einer Geschoßhöhe von 4,5 m würde z. B. die Inanspruchnahme der Träger statt 875 kg rechnungsmäßig um 1/s mehr, also rd. 985 kg cm² betragen. Abgesehen davon, daß diese Inanspruchnahme zu Bedenken über die Sicherheit der Konstruktion noch keine Veranlassung geben würde, ist auch zu beachten, daß die Last der Zwischenwände wesentlich günstiger auf die Unterzüge übertragen wird, wie für die Rechnung vorausgesetzt werden muß. Die Inanspruchnahme der ausgeführten Träger wird demnach geringer als die durch Rechnung ermittelte sein. - Sind die auszuführenden Wandstärken abweichend von den in der Tabelle angenommenen, so werden in den meisten Fällen die erforderlichen Träger auch aus dieser Tabelle ermittelt werden können. Soll z. B. eine durch drei Geschosse führende Wand im unteren Geschoß 11 Stein, im mittleren Geschoß 1 Stein und im obersten Geschoß 1 Stein stark werden, so ist das Gewicht derselben gleich einer durch drei Geschosse führenden Zwischenwand von 1 Stein Stärke; die zur Aufnahme dieser Wand erforderlichen Träger können also mit Hilfe dieser Tabelle bestimmt werden.

Verschiedene Beispiele für die konstruktive Ausbildung der Decken und Unterzüge sind aus den Zeichnungen Seite 133-137 zu ersehen.

bedeutet ½ Stein stark.

 Unterzüge aus ein und zwei normalen I-Eisen.



I bedeutet 1 Träger. II 2 "

Zwischen	wand		Erfor	derlich	Trag	er in l		er Stü					oder g	reniete	ten T	räger	
		2,0	0	2,5	- 1	3,0	1 3	3,5	4,	0	4,5	- 1	5,0	1	5,5	6	3,0
Höhe	Stärke	1	11	I 1	1	1 11	1	п	1	п	1	H 1	n	1	п	1	1 11
1 Geschoß 4 m	-	12 15	9 12			6 13		14 18	20 25	16 20			3 19 0 23			27 34	2:
2 Geschosse 8 m	-	15 20	12 15			20 16 26 21	23 30	18 23	25 32	20 25		21 2 28 3				34 45	34
3 Geschosse 12 m	=	18 23	14 18			3 18 12 24	26 34	20 27	29 38	23 29		25 3 32 4	4 26 5 34			38 50	30 40
4 Geschosse 16 m	-	20 25	15 20			6 20 4 26		23 30	32 421	25 32		27 3 36 5				42½ 55	34 45
		1 6	. 5	1 7	0	1 7.	5	8,	0	1 8	.5	1 9.	0	9	.5	' 10	0.0
Hōhe	Stärke	1	11	1	11	I	п	I	11	I	п	I	п	1	п	1	п
1 Geschoß 4 m	-	28 36	24 29	30 38	25 30	32 40	26 32	34 421	28 34	36 45	29 36	36 45	30 38	38 47½	32 38	40 50	34
2 Geschosse 8 m	=	36 47½	28 36	38 50	30 38	40 50	32 40	42½ 55	34 42½	42½ 55	36 45	45 350*	36 45	47 <u>1</u> 390*	38 47 <u>1</u>	47 <u>1</u> 430	40 50
3 Geschosse 12 m	=	42 <u>1</u> 55	32 42½	42½ 55	34 45	45 360*	36 47½	47½ 410	38 47½	50 460	40 50	55 520	40 55	55 580	42½ 55	55 640	45 320
4 Geschosse		45	36	474	38	50	40	55	424	55	421	330	45	370	478	410	430

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehenen Profile kann auch I-Profil 60 in der erforderlichen Anzahl

bedeutet & Stein stark.

Zwischer	wand	Erfo	rderli	che T	räger	in Nu	mme	rn de	r breit	flansc	nigen rn vor	Differ	dinger	I-E	isen l	ei ei	er St	ützwe	ite l
	. 1	2,	0	2	,5	3,	0	1 8	,5	4.	0	4,	5	8	,0	1 1	5,5	1 6	3,0
Höhe	Stärke	1	11	1	п	I	11	I	II	1	п	I	п	I	II	1	11	1	11
1 Geschoß 4 m	<u>:</u>	=	-	-	_	_ 18	_	_ 18	=	- 18	-	18 20	18	18 22	18	18 24	18	20 25	18
2 Geschosse 8 m	-	_	_	18	_	20	_	18 22	18	18 24	- 18	20 26	20	22 27	18 22	24 29	18 24	24 32	20
3 Geschosse 12 m	=	=	=	20	_	18 22	_ 18	20 25	20	22 27	22	24 29	18 24	25 32	20 25	26 36	22 26	28 40	25
4 Geschosse 16 m	-	18	=	18 22	18	20 25		22 27	22	24 30	18 24	25 34	20 26	27 38	22 27	29 421	24 29	30 45	35
		6	,5	1	7.0	1	7,5	1	8,	0	8	3,5	1	9,0	1	9,	5	10	,0
Höhe	Stärke	I	II	I	I	ı	I	11	1	п	1	п	1		11	1	п	1	11
1 Geschoß	-	20 26	18 20	22 27			22	18 24	24 30	18 24	24 32	20 25	25 34		20 26	26 36	22 26	27 38	22
2 Geschosse 8 m	-	26 34	20 26	27 38			28	22 29	29 421	24 30	32 45	24 32	34 47		25 34	36 50	26 36	36 55	27 38
Geschosse 12 m	-	29 42½	24 30	32 45			34	26 34	36 55	27 36	38 55	28 40	40 60		29 421	42½ 65	30 45	45 75	32 47

C. Unterzüge aus ein und zwei Trägern für Deckenund Wandbelastung.

Die nachstehenden Tabellen sind für eine Belastung von 500, 600, 750, 850, 1000, 1250, 1750 und 2000 kg/m² aufgestellt. Das Eigengewicht der Decken kann den Tabellen Seite 193 entnommen werden; die Gesamtbelastung erhält man dann nach Zuschlag der jeweilig geforderten Nutzlast (siehe Seite 193). Da die Unterschiede in den obigen Belastungsannahmen sehr gering sind, wird es — nötigenfalls angenähert — stets möglich sein, mit Hilfe einer der folgenden Tabellen die erforderlichen Träger zu bestimmen.

Es ist sehr zu empfehlen, die Belastung für Zwischendecken in Werkstätten, Speichern und ähnlichen Gebäuden nicht zu gering anzunehmen, denn die Erfahrung lehrt, daß derartige Gebäude oft —
namentlich wenn der Betrieb in denselben geändert wird — zur Aufnahme größerer Lasten benutzt
werden sollen, als wie sie bei der Herstellung der Gebäude vorausgesetzt werden konnten. Bei Gebäuden
mit Maschinenbetrieb müssen die Zwischendecken genügend stark gegen die Stöße vom Betriebe sein, damit die sonst auftretenden Schwankungen der Decken vermieden werden. In solchen Fällen ist zur Bestimmung der Deckenkonstruktionen zu der voraussichtlichen Belastung noch ein der Art des Betriebes
entsprechender Zuschlag zu machen.

Die Unterzüge von Zwischendecken werden in vielen Fällen vorteilhaft zugleich dazu benutzt, Zwischenwände des über der Decke liegenden Geschosses aufzunehmen. Diese Zwischenwände sind in der Regel 1 oder 1 Stein stark. In den obigen Tabellen sind daher auch die erforderlichen Träger für Unterzüge angegeben, welche außer der Deckenlast noch eine 1 oder 1 Stein starke und ein Geschoß hohe Zwischenwand zu tragen haben. Die Geschoßliche wurde hier, ebenso wie oben, zu + m angenommen.

1. Unterzüge aus ein und zwei normalen T-Eisen.

a) Gesamtbelastung der Decke 500 kg pro qm.

Die mit — bezeichneten Reihen enthalten die Träger

eite	zeich-	2	0	2	5	8.	0	1 3		4.		4		Mete		б.	5	6.	0	6.	K	7.	0
l m	nung	I	п	I	11	I	II	I	II	I	11	I	11	I	11	1	II	I	11	1	11	I	п
2.0	Ξ	13 16 18	10 12 14	14 17 19	11 13 15	15 17 19	11 13 15	16 18 20	12 14 16	16 18 20	13 14 16	17 19 21	13 15 16	18 20 21	14 15 17	18 20 22	14 16 17	19 21 22	15 16 17	19 21 23	15 16 18	20 22 23	16 17 18
2,5	Ξ	15 19 21	12 14 17	16 19 22	13 15 17	17 20 23	13 16 18	18 21 23	14 16 18	19 22 24	15 17 19	20 22 24	16 17 19	21 23 25	16 18 20	22 24 26	17 18 20	22 24 26	17 19 20	23 25 27	18 19 21	23 25 27	18 20 21
3,0	Ξ	17 21 24	14 16 19	18 22 25	14 17 20	20 23 26	15 18 20	21 24 27	16 19 21	22 25 27	17 19 21	23 25 28	18 20 22	24 26 28	18 20 22	24 27 29	19 21 23	25 27 30	20 22 23	26 28 30	20 22 24	27 29 32	21 22 24
3,5	Ē	19 24 27	15 18 21	21 25 28	16 19 22	22 26 29	17 20 23	23 27 30	18 21 23	24 28 30	19 22 24	25 28 32	20 22 24	26 29 32	21 23 25	27 30 32	21 23 25	28 32 34	22 24 26	29 32 34	23 25 26	30 32 34	23 25 27
4,0	Ξ	21 26 30	17 20 23	23 27 32	18 21 24	24 28 32	19 22 25	26 29 34	20 23 25	27 30 34	21 24 26	28 32 34	22 24 27	29 32 36	23 25 27	30 34 36	23 26 28	32 34 36	24 26 28	32 36 38	25 27 29	34 36 38	26 26 26
4,5	Ξ	23 28 32	19 22 25	25 30 34	20 23 26	26 32 36	21 24 27	28 32 36	22 25 28	29 34 36	23 26 28	30 34 38	24 27 29	32 36 38	25 27 30	34 36 40	26 28 30	34 38 40	26 29 32	36 38 40	27 29 32	36 38 421	28 30 33
5,0	Ξ	25 30 36	20 24 27	27 32 36	21 25 28	28 34 38	22 26 29	30 34 38	23 27 30	32 36 40	25 28 32	34 38 40	26 29 32	34 38 42½	27 29 32	36 40 42½	27 30 34	36 40 424	28 32 34	38 40 45	29 32 34	38 42 <u>1</u> 45	3 3
5,5	Ξ	26 34 38	22 25 29	28 34 40	23 27 30	30 36 40	24 28 32	32 38 42½	25 29 32	34 38 42½	26 30 34	36 40 424	27 32 34	36 40 45	28 32 34	38 42 <u>1</u> 45	29 32 36	40 42 <u>4</u> 45	30 34 36	40 45 47 <u>1</u>	32 34 36	42½ 45 47½	3
6,0	Ξ	28 36 40	23 27 32	30 36 421	25 28 32	32 38 424	26 30 34	34 40 45	27 32 34	36 40 45	28 32 36	38 42 <u>4</u> 45	29 34 36	40 42½ 47½	30 34 36	40 45 47½	32 34 38	42 <u>4</u> 45 50	32 36 38	421 471 50	34 36 40	45 47½ 50	3
3,5	Ξ	30 38 421	25 29 34	32 38 45	26 30 34	34 40 45	28 32 36	36 42½ 47½	29 32 36	38 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	30 34 38	40 45 50	32 36 38	42½ 45 50	32 36 40	42 <u>4</u> 47 <u>4</u> 50	34 36 40	45 47 <u>1</u> 55	34 38 40	45 50 55	36 38 421	47½ 50 55	3 4
0.1	Ξ	32 40 45	26 32 36	34 40 47 <u>1</u>	28 32 36	36 42½ 47½	29 34 38	38 45 50	30 34 38	40 45 50	32 36 40	424 474 55	34 36 40	45 47½ 55	34 38 421	45 50 55	36 38 42 <u>1</u>	47½ 50 55	36 40 42 <u>1</u>	47 <u>1</u> 55 55	38 40 42 <u>1</u>	50 55 320*	93 44 4
,5	Ξ	34 40 47 <u>1</u>	28 32 36	36 421 471	29 34 38	38 45 50	32 36 40	40 47 <u>1</u> 55	32 36 40	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 55	34 38 421	45 50 55	34 38 42½	45 50 55	36 40 42½	47 <u>1</u> 55 55	38 40 45	50 55 330°	38 42 <u>1</u> 45	50 55 350*	40 42 <u>1</u> 45	55 55 370*	4 4
6,0	Ξ	36 42½ 50	29 34 38	38 45 50	32 36 40	40 471 55	34 36 421	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 55	34 38 42}	45 50 55	36 40 42½	47± 55 320*	36 40 45	47 <u>1</u> 55 340*	38 421 45	50 55 360*	38 42 <u>1</u> 45	50 55 380*	40 45 47 <u>1</u>	55 330° 400°	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	55 350* 420	4 5
3,5	=	38 45 55	32 36 40	40 47½ 55	34 38 42½	42½ 50 55	34 38 42½	45 50 55	36 40 45	47 <u>4</u> 55 340°	38 40 45	47½ 55 360*	38 42½ 45	50 55 380*	40 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	55 320* 410*	40 45 47]	55 350* 430	42 <u>1</u> 45 50	55 370* 450	42½ 47½ 50	320° 390° 470	4 4 5
0,0	Ξ	38 47 <u>1</u> 55	32 38 42½	42 <u>4</u> 50 55	34 40 42 <u>4</u>	42 <u>4</u> 50 330*	36 40 45	45 55 350*	38 421 45	47½ 55 380*	38 42 47 <u>1</u>	50 55 400*	40 45 47 <u>1</u>	55 340* 430	42 <u>1</u> 45 50	55 360* 450	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	55 390* 480	42½ 47½ 50	330* 420 500	45 47 <u>1</u> 55	360° 440 540	5
),5	Ξ	40 47 <u>1</u> 55	34 40 45	42½ 50 340*	36 40 45	45 55 360*	38 424 474	47½ 55 390*	40 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	50 320° 420	40 45 50	55 350* 450	42 <u>1</u> 45 50	55 380* 480	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	55 410* 510	45 471 55	340* 430 540	45 50 55	370* 460 560	47 <u>1</u> 50 55	490 600	5
0,0	=	42½ 50 340*	36 421 45	45 55 370*	38 42½ 47½	47½ 55 400*	40 45 471	50 320* 440	40 45 50	55 350° 470	42½ 45 50	55 390° 500	421 471 55	55 420 540	45 47 <u>1</u> 55	350* 450 560	45 50 55	380° 480 600	47½ 50 55	410 510 620	47½ 55 55	440 540 660	5 5 33

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehenen Profile kann auch I-Profil 60 in der erforderlichen Anzahl gewählt werden.

Unterzüge aus ein und zwei normalen]-Eisen. Gesamtbelastung der Decke 600 kg pro qm.

weite	zeich-	2.	0	2	.5	1 3,	0	3.		4.		reite		1 5		5	5	6	0	1 0	.5	1 7	0.0
· m	nung	1	11	I	11	1	11	1	11	I	п	I	II	1	11	I	11	I	п	1	11	1	n
2,0		14 16 19	10 13 15	15 17 19	11 13 15	16 18 20	12 14 16	17 19 21	13 15 16	17 19 21	14 15 16	18 20 22	14 16 17	19 21 22	15 16 17	20 21 23	15 17 18	20 22 23	16 17 18	21 22 24	16 17 18	21 23 24	17 18 19
2,5		16 19 22	12 15 17	17 20 23	13 16 18	18 21 23	14 16 18	20 22 24	15 17 19	20 23 25	16 18 19	21 23 25	17 18 20	22 24 26	17 19 20	23 25 27	18 19 21	24 25 27	18 20 21	24 26 28	19 20 22	25 27 28	20 21 22
3.0	-	18 22 25	14 17 20	20 23 26	15 18 20	21 24 27	16 19 21	22 25 27	17 20 21	23 26 28	18 20 22	24 27 29	19 21 23	25 27 30	20 22 23	26 28 30	20 22 24	27 29 32	21 23 24	28 30 32	22 23 25	28 30 32	24 24
3,5	10	20 24 28	16 19 22	22 26 29	17 20 23	24 27 30	18 21 23	25 28 32	19 22 24	26 29 32	20 23 25	27 30 32	21 23 25	28 32 34	22 24 26	29 32 34	23 25 26	30 32 36	24 25 27	32 34 36	24 26 27	32 34 36	26 26 28
4.0		22 27 32	18 21 24	24 28 32	19 22 25	26 30 34	20 23 26	27 32 34	21 24 26	29 32 36	22 25 27	30 34 36	23 26 28	32 34 36	24 26 28	32 36 38	25 27 29	34 36 38	26 28 30	34 36 40	27 28 30	36 38 40	27 29 32
4,5		24 29 34	20 23 26	26 32 36	21 24 27	28 32 36	22 25 28	30 34 38	23 26 29	32 36 38	24 27 29	32 36 40	25 28 30	34 38 40	26 29 32	36 38 40	27 30 32	36 40 42½	28 30 32	38 40 421	29 32 34	38 40 42 <u>1</u>	30 32 34
5,0	-	26 32 36	21 25 28	28 34 38	22 26 29	30 36 38	24 27 30	32 36 40	25 28 32	34 38 42 <u>1</u>	26 29 32	36 38 421	27 30 34	36 40 42 <u>1</u>	28 32 34	38 421 45	29 32 34	40 421 45	30 34 36	40 421 45	32 34 36	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	34
5.5	-	28 34 38	23 26 30	30 36 40	24 28 32	32 38 421	25 29 32	34 38 42½	27 30 34	36 40 45	28 32 34	38 421 45	29 32 36	40 42 <u>1</u> 45	30 34 36	40 45 47 <u>1</u>	32 34 36	42½ 45 47½	32 36 38	42 <u>1</u> 45 50	34 36 38	45 47½ 50	34 36 40
6,0	-	30 36 421	24 28 32	32 38 421	26 30 34	36 40 45	27 32 34	36 42½ 45	28 32 36	38 42½ 47½	30 34 36	40 45 47 <u>1</u>	32 34 38	42½ 45 50	33 36 38	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	34 36 40	45 47 <u>4</u> 50	36 38 40	45 50 55	36 38 40	47½ 50 55	36 46 49
5,5		32 38 45	26 30 34	34 40 45	28 32 36	36 42½ 47½	29 34 36	40 45 47 <u>‡</u>	30 34 38	40 45 50	32 36 38	42½ 47½ 50	34 36 40	45 47½ 55	34 38 40	45 50 55	36 38 421	47 <u>1</u> 50 55	36 40 42½	47½ 55 55	38 40 42½	50 55 55	40 45 45
0,5	N	34 40 45	28 32 36	36 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	29 34 38	38 45 50	32 34 38	42½ 47½ 50	32 36 40	42½ 47½ 55	34 38 40	45 50 55	36 38 42½	47½ 50 55	36 40 42‡	47½ 55 55	38 40 45	50 55 330*	38 421 45	50 55 340*	40 421 45	55 55 360*	49 45 47
7,5	11	36 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	29 34 38	38 45 50	32 36 40	40 47 <u>1</u> 55	32 36 40	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 55	34 38 421	45 50 55	36 40 42½	47 <u>1</u> 55 55	36 40 45	50 55 330*	38 42½ 45	50 55 350*	40 42 <u>1</u> 45	55 55 380*	40 45 47 <u>1</u>	55 330* 400*	42½ 45 47½	55 350* 420	49 45 47
8,0		38 45 50	32 36 40	40 47 <u>1</u> 55	34 36 421	42½ 50 55	34 38 421	45 50 55	36 40 42 <u>1</u>	47½ 55 330*	38 42½ 45	50 55 350*	38 42 <u>1</u> 45	50 55 380*	40 45 47‡	55 330° 400*	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	55 360* 430	42½ 45 50	55 380* 450	45 47½ 50	340* 400* 480	
3,5	-	40 47½ 55	32 38 42‡	42½ 50 55	34 38 42½	45 50 320*	36 40 45	47 <u>1</u> 55 340*	38 42 <u>1</u> 45	50 55 370*	40 42½ 47½	55 320* 400*	40 45 47 <u>1</u>	55 350* 430	421 45 50	55 380* 460	42 1 47 <u>1</u> 50	330* 400* 480	45 47 <u>1</u> 50	350* 430 510	45 50 55	380* 460 540	47 50 55
0.0	-	40 47 <u>1</u> 55	34 38 42½	42½ 50 330*	36 40 45	47 <u>4</u> 55 360*	38 421 45	50 55 390*	40 42½ 47½	55 330* 420	40 45 47½	55 360* 450	42 <u>1</u> 45 50	55 390* 480	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	340* 420 510	45 50 55	370* 450 540	47 <u>1</u> 50 55	400° 480 580	47½ 50 55	430 510 600	50 65 55
5,5	-	42½ 50 330*	36 40 45	45 55 360*	38 42½ 47½	47½ 55 400°	40 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	50 330* 430	42 <u>1</u> 45 50	55 360* 470	42½ 47½ 50	55 400* 500	45 47 <u>1</u> 55	340* 430 540	45 50 55	380* 470 580	47 <u>1</u> 50 55	410 500 600	47 <u>1</u> 55 55	440 540 640	50 55 320*	480 580 680	50 55 340
0.0	Ξ	45 55 360*	36 42½ 47½	47½ 55 400*	40 45 47‡	50 330* 440	42½ 45 50	55 370* 480	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	55 410* 520	45 47½ 55	340° 440 560	45 50 55	380* 480 600	47½ 50 55	420 520 640	47½ 55 55	450 560 680	50 55 330*	490 600 700	55 55 350*	540 640 740	55 55 370

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehonen Profile kann auch I-Profil 60 in der erforderlichen Anzahl gowählt werden.

Unterzüge aus ein und zwei normalen I-Eisen.

c) Gesamtbelastung der Decke 750 kg pro qm.

Die mit — bezeichneten Reihen enthalten die Träger

statz	Be-		E	forde	rlich	e Tras	ger i	n Nui				tsche reite					gen	ietete	n Tr	äger	bei e	iner	
veite	zeich-	2	0	2	,5	3	0	3	,5		.0		.5		0		,5	6	,0	6	.5	1 7	7,0
m	nung	1	11	ı	11	1	11	I	II	1	11	1	11	1	11	1	11	1	11	I	11	1	1
2.0	×	15 17 19	11 13 15	16 18 20	12 14 16	17 19 21	13 15 16	18 20 22	14 15 17	19 21 22	15 16 17	20 21 23	15 17 18	20 22 23	16 17 18	21 23 24	17 18 19	22 23 25	17 18 19	22 24 25	18 19 20	23 24 26	1 1 2
2,5	- - -	17 20 23	13 16 18	19 21 24	15 17 18	20 22 24	16 17 19	21 23 25	16 18 20	22 24 26	17 19 20	23 25 27	18 20 21	24 26 27	19 20 21	25 26 28	19 21 22	26 27 29	20 21 22	26 28 29	21 22 23	27 28 30	44 44 44
3.0	-	20 23 26	15 18 20	21 24 27	17 19 21	23 25 28	18 20 22	24 27 29	19 21 22	25 27 30	20 22 23	26 28 30	21 22 24	27 29 32	21 23 24	28 30 32	22 24 25	29 32 34	23 24 26	30 32 34	23 25 26	32 32 34	
3,5	11	22 26 29	17 20 23	24 27 30	19 21 23	25 28 32	20 22 24	27 30 32	21 23 25	28 32 34	22 24 26	29 32 34	23 25 27	32 34 36	24 26 27	32 34 36	25 26 28	34 36 36	25 27 29	34 36 38	26 28 29	34 36 38	40.00
4,0	 	24 28 32	19 22 25	26 30 34	20 23 26	28 32 34	22 24 27	30 34 36	23 25 28	32 34 36	24 26 28	32 36 38	25 27 29	34 36 38	26 28 30	(36 38 40	27 29 32	36 38 40	28 30 32	38 40 421	29 30 32	38 40 424	-
4.5	-	26 82 86	21 24 27	29 32 36	22 25 28	30 34 38	24 27 29	32 36 38	25 28 30	34 38 40	26 29 32	36 38 42 <u>1</u>	27 30 32	36 40 421	29 32 34	38 40 421	30 32 34	40 421 45	30 32 34	40 42 <u>1</u> 45	32 34 36	42 <u>1</u> 45 45	
5,0		28 34 38	22 26 29	32 36 40	24 27 30	34 38 40	26 29 32	36 38 42½	27 30 32	36 40 421	28 32 34	38 -12½ 45	30 32 34	40 42½ 45	32 34 36	424 45 474	32 34 36	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	36	45 45 47‡	34 36 38	45 47] 50	-
5,5	-	30 36 40	24 28 32	34 38 421	26 29 32	36 40 421	27 32 34	38 42½ 45	29 32 36	40 42½ 45	30 34 36	40 45 47§	32 34 38	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	34 36 38	45 471 50	34 36 38	45 47 <u>4</u> 50	36 38 40	47½ 50 55	36 38 40	473 50 55	
6,0	-	32 38 421	26 30 34	36 40 45	27 32 34	38 424 45	29 34 36	40 45 47 <u>1</u>	32 34 38	42 <u>1</u> 45 50	32 36 38	42½ 47½ 50	34 36 40	45 47 <u>1</u> 55	36 38 40	47 <u>1</u> 50 55	36 40 42§	47 <u>1</u> 50 55	38 40 421	50 55 55	38 491 421	50 55 55	
6,5		34 40 45	28 32 36	38 421 471	29 34 36	40 45 50	32 36 38	42½ 47½ 50	34 36 40	45 47 <u>1</u> 55	34 38 40	45 50 55	36 40 42 <u>1</u>	47½ 55 55	38 40 42½	50 55 55	38 421 45	50 55 830*	40 42 <u>1</u> 45	55 55 350*	42½ 42½ 45	55 320* 370*	
0,5	=	36 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	29 34 38	40 45 50	32 36 38	42½ 47½ 55	34 36 40	45 50 55	34 38 42§	47 <u>1</u> 50 55	36 40 42]	47 <u>4</u> 55 55	38 42½ 45	50 55 340*	40 42 <u>1</u> 45	55 55 360*	40 42 <u>1</u> 45	55 330* 380*	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	55 350* 410*		320* 370* 430	
7.5	Ξ	38 45 50	32 36 40	42½ 47½ 55	34 36 40	45 50 55	34 38 42½	47½ 55 55	36 40 42 <u>1</u>	50 55 330*	38 42 <u>1</u> 45	50 55 360*	40 42 <u>1</u> 45	55 320* 390*	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	55 350* 410	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	320* 380* 440	45 47½ 50	340* 400* 470	45 47 <u>1</u> 50	370* 430 490	-
6.0	Ξ	40 474 65	34 36 42‡	42½ 50 55	34 38 42 <u>1</u>	47½ 55 320*	36 40 45	50 55 350*	38 42 <u>1</u> 45	50 55 380*	40 45 47 <u>1</u>	55 340° 410	421 45 471	55 370* 440	42½ 47½ 50	330° 400° 470	45 47½ 50	360* 430 500	471 50 55	390° 460 540	47 <u>1</u> 50 55	420 490 560	20 000 000
8.5	Ξ	42 <u>1</u> 50 55	34 38 42½	45 55 320*	36 40 45	47½ 55 360*	38 42½ 45	50 55 400*	40 45 47‡	55 350* 430	42 <u>1</u> 45 50	55 380* 460	45 47 <u>1</u> 50	340° 420 500	45 47 <u>1</u> 55	380* 450 540	47½ 50 55	410 480 560	47½ 50 55	440 520 600	50 55 55	480 560 640	A 60 63
0,0	Ξ	42½ 50 330*	36 40 45	47½ 55 360°	38 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	50 55 400°	40 45 47½	55 350° 440	42½ 45 50	55 390* 480	42½ 47½ 50	340* 430 520	45 50 55	380* 470 560	47 <u>1</u> 50 55	420 500 600	50 55 55	460 540 640	50 55 55	500 580 680	55 55 340*	540 620 720	35
),5	Ξ	45 55 360*	38 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	50 55 410*	40 45 47 <u>1</u>	55 350* 450	$\frac{421}{45}$ $\frac{50}{50}$	55 390* 490	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 55	340* 430 540	45 50 55	380* 480 580	47½ 50 55	430 520 620	50 55 55	470 560 660	50 55 330*	510 600 700	55 55 350*		55 320* 370*	600 700 800	34
0,0	-	47½ 55 400*	40 45 47‡	50 340* 450	42½ 45 50	55 390* 500	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 55	330° 430 540	45 50 55	380* 480 600	47½ 50 55	420 540 640	50 55 320*	470 580 680	50 55 840*	520 620 740	55 55 370*	580 680 780	55 330* 390*		55 360* 410	660 760 880	33 38 44

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehenen Profile kann auch I-Profil 60 in der erforderlichen Anzahl gewählt werden.

1. Unterzüge aus ein und zwei normalen I-Eisen.

d) Gesamtbelastung der Decke 850 kg pro qm.

für Deckenlast allein.

und ½ Stein starke ein Geschoß (4 m) hohe Zwischenwand. I bedeutet 1 Träger. II , 2

reite	Be- zeich-	2	0	1 9	.5	1 9	.0	1 9	.5	elasti	.O		5 m		,O		.5	4	.0	1 6	3.5	1 2	1,0
l m	nung	1	11	1	11	1	п	1	II	1	II	1	11	1	111	1	11	1	11	1	II	1	I
2.0	=	15 18 20	12 14 15	17 19 21	13 15 16	18 20 21	14 15 17	19 21 22	15 16 17	20 21 23	15 17 18	21 22 24	16 17 18	21 23 24	17 18 19	22 23 25	17 18 19	23 24 25	18 19 20	24 25 26	18 19 20	24 25 26	19 20 21
2.5	-	18 21 23	14 16 18	20 22 24	15 17 19	21 23 25	16 18 20	22 24 26	17 19 20	23 25 27	18 20 21	24 26 28	19 20 22	25 27 28	20 21 22	26 27 29	20 22 23	27 28 30	21 22 23	28 29 30	22 23 24	28 30 32	25
6,0	Ξ	21 24 26	16 19 21	22 25 27	17 20 22	24 26 29	19 21 22	25 27 30	20 21 23	26 29 32	21 22 24	27 30 32	22 23 25	29 30 32	23 24 25	30 32 34	23 24 26	32 32 34	24 25 26	32 34 36	25 26 27	32 34 36	2:
3,ā	Ξ	23 26 30	18 21 23	25 28 32	20 22 24	27 29 32	21 23 25	28 32 34	22 24 26	29 32 34	23 25 27	32 34 36	24 26 27	32 34 36	25 27 28	34 36 38	26 27 29	34 36 38	27 28 30	36 38 40	27 29 30	36 38 40	28
1,0	Ξ	25 29 32	20 23 25	27 32 34	21 24 26	29 32 36	23 25 27	32 34 36	24 26 28	32 36 38	25 27 29	34 36 38	26 28 30	36 38 40	27 29 32	36 38 40	28 30 32	38 40 42½	29 32 32	38 40 42 <u>1</u>	30 32 34	40 42 <u>1</u> 45	3:
1,5	Ξ	27 32 36	22 25 28	30 34 38	23 26 29	32 36 38	25 27 30	34 39 40	26 29 32	36 38 42½	28 30 32	38 40 424	29 32 34	38 42½ 42½	30 32 34	40 421 45	32 34 34	42½ 42½ 45	32 34 36	42 <u>4</u> 45 47 <u>1</u>	34 34 36	42 <u>4</u> 45 47 <u>4</u>	3
5,0	Ξ	30 34 38	23 27 30	32 36 40	25 28 32	34 38 42½	27 30 32	36 40 42 <u>1</u>	28 32 34	38 42 <u>1</u> 45	30 32 34	40 421 45	32 34 36	42½ 45 47½	32 34 36	42½ 45 47½	34 36 38	45 47 <u>1</u> 50	34 36 38	45 474 50	36 38 40	47 <u>1</u> 50 50	31
5,5	Ξ	32 36 42½	25 29 32	34 40 421	27 30 34	38 40 45	29 32 34	40 42 <u>1</u> 45	30 34 36	42½ 45 47½	32 34 38	42 <u>1</u> 45 50	34 36 38	45 47 <u>1</u> 50	34 38 40	45 471 55	36 38 40	47½ 50 55	38 40 42½	50 50 55	38 40 42½	50 55 55	40
5,0	Ξ	34 40 45	27 30 34	38 421 45	29 32 36	40 42½ 47½	32 34 38	42½ 45 50	32 36 38	45 47½ 50	34 36 40	45 50 55	36 38 40	47½ 50 55	38 40 423	50 55 55	38 40 421	50 55 55	40 421 45	55 55 330*	40 42½ 45	55 55 350*	41
5.5	=	36 42± 47±	29 32 36	40 45 47 <u>1</u>	30 34 38	42 <u>1</u> 45 50	32 36 40	45 47 <u>1</u> 55	34 38 40	47½ 50 55	36 40 42½	471 55 55	38 40 42 <u>1</u>	50 55 55	40 42 <u>1</u> 45	55 55 340*	40 42 <u>1</u> 45	55 55 360*	42½ 45 47½	55 340* 380*		55 360* 410*	
0.5	Ξ	38 45 50	30 34 38	493 471 50	32 36 40	45 47 <u>1</u> 55	34 38 421	47½ 50 55	36 40 42 <u>1</u>	50 55 55	38 42 <u>1</u> 45	50 55 340*	40 42 <u>1</u> 45	55 55 370*	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	55 340* 400*	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	55 360* 420	45 47½ 50	340* 390* 450	45 47 <u>1</u> 50	370* 420 470	45 45 50
5,5	=	40 45 50	32 36 40	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 55	34 38 42½	47½ 50 55	36 40 421	50 55 330*	38 421 45	50 55 360*	40 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	55 330* 390*	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	55 360* 420	42} 45 50	330* 390* 450	45 47½ 50	360* 420 480	47½ 50 50	390 450 510	47} 50 55	420 480 540	56 56 52
5.0	Ξ	42½ 47⅓ 55	34 38 42½	45 50 55	36 40 45	47½ 55 340*	38 424 45	50 55 380*	40 42½ 47½	55 340* 410	42½ 45 47½	55 370* 450	45 47 <u>1</u> 50	340° 410° 480	45 47 <u>1</u> 50	380* 440 510	47½ 50 55	410 480 560	47½ 50 55	450 510 580	50 55 55	480 540 620	56 55 55
5.5	Ξ	45 50 55	36 40 45	47 <u>1</u> 55 350°	38 42½ 45	50 55 390*	40 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	55 340* 430	42 <u>1</u> 45 50	55 380* 160	45 47 <u>1</u> 50	350* 420 500	45 50 55	390* 460 540	47½ 50 55	430 500 580	50 55 55	460 540 620	50 55 55	500 580 660	55 55 330*	540 620 700	55 55 350
0,0	Ξ	45 55 350*	38 42½ 45	50 55 390*	40 42½ 47½	55 346* 430	42½ 45 50	55 390* 480	$42\frac{1}{2}$ $47\frac{1}{2}$ 50	350* 430 520	45 50 55	390* 470 560	47 <u>1</u> 50 55	430 520 600	50 55 55	480 560 660	50 55 320*	520 600 700	55 55 350*	560 660 740	55 320* 370*	600 700 780	53 340 390
9,5	Ξ	47½ 55 390*	38 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	50 330° 440	42 <u>1</u> 45 50	55 380* 480	$42\frac{1}{2}$ $47\frac{1}{2}$ 50	340° 430 540	45 50 55	390* 480 580	47 <u>1</u> 50 55	440 520 640	50 55 55	480 580 680	50 55 340*	540 620 720	55 55 360*	580 680 780	55 340* 390*	640 720 820	55 360* 410	680 760 880	340 380 440
0,0	Ξ	50 55 430	49 45 50	55 370° 480	42½ 47½ 50	320* 420 540	45 50 55	380* 480 582	47½ 50 55	430 540 640	50 55 320*	480 580 700	50 55 350°	540 640 740	55 320* 380*		55 340* 400*		320* 370* 430	800	350° 400° 460	740 860 960	38(430 480

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehenen Profile kann auch I-Profil 60 in der erforderlichen Anzabl gowählt werden.

- 1. Unterzüge aus ein und zwei normalen]-Eisen.
 - e) Gesamtbelastung der Decke 1000 kg pro qm.

Die mit — bezeichneten Reihen enthalten die Träger

weite	Be- zeich-													Mete					•				_
l m	nung	2, 1	11	1	ь П	3, 1	II	1	,5 11	1	,0 11	1	,5 11	I	,0 11	1	,5 11	6, I	II	1	II	7.	0
2,0	=	16 18 20	13 14 16	18 20 21	14 15 17	19 21 22	15 16 17	20 22 23	16 17 18	21 22 24	16 18 19	22 23 25	17 18 19	23 24 25	18 19 20	23 25 26	18 19 20	24 25 26	19 20 21	25 26 27	20 20 21	26 27 28	20 21 22
2.5	Ξ	19 22 24	15 17 19	21 23 25	16 18 20	22 24 26	17 19 20	23 25 27	18 20 21	25 26 28	19 21 22	26 27 29	20 21 22	27 28 30	21 22 23	27 29 30	22 23 24	28 30 32	22 23 24	29 32 32	23 24 25	30 32 32	2 2
3,0	Ξ	22 25 27	17 19 21	24 26 28	18 20 22	25 27 30	20 22 23	27 29 32	21 22 24	28 30 32	22 23 25	29 32 34	23 24 26	30 32 34	24 25 26	32 34 36	25 26 27	32 34 36	25 26 28	34 36 36	26 27 28	34 36 38	2 2
3,5	Ξ	24 28 30	19 22 24	26 29 32	21 23 25	28 32 34	22 24 26	30 32 34	23 25 27	32 34 36	24 26 28	34 36 36	25 27 29	34 36 38	26 28 29	36 38 38	27 29 30	36 38 40	28 30 32	38 40 40	29 30 32	38 40 421	3 3
4,0	Ξ	27 30 34	21 24 26	29 32 36	23 25 27	32 34 36	24 26 28	34 36 38	26 28 29	34 38 40	27 29 30	36 38 40	28 30 32	38 40 42 <u>1</u>	29 32 32	38 40 42½	30 32 34	40 42 <u>1</u> 45	32 32 34	42½ 42½ 45	32 34 36	42 <u>1</u> 45 45	3-3-3
4,5	Ξ	29 34 36	23 26 28	32 36 38	25 27 30	34 38 40	26 29 32	36 38 42}	28 30 32	38 40 42½	29 32 34	40 421 45	30 32 34	40 42 <u>1</u> 45	32 34 36	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	34 34 36	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	34 36 38	45 47 <u>1</u> 47 <u>1</u>	36 36 38	45 47] 50	3
5,0	Ξ	32 36 40	25 28 32	34 38 42½	27 29 32	36 40 421	28 32 34	38 42 <u>1</u> 45	30 32 36	40 42½ 45	32 34 36	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	34 36 38	45 47 <u>1</u> 50	34 36 38	45 47 <u>1</u> 50	36 38 40	47 <u>1</u> 50 50	36 38 40	47½ 50 55	38 40 42 <u>1</u>	50 55 55	3
5,5	Ξ	34 38 42 <u>1</u>	26 30 34	36 40 45	28 32 34	40 42½ 45	30 34 36	421 45 471	32 36 38	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	34 36 38	45 47½ 50	36 38 40	47 <u>1</u> 50 55	36 38 40	50 50 55	38 40 42 <u>1</u>	50 55 55	40 42½ 42½	55 55 55	40 42 <u>1</u> 45	55 55 330	4
6,0	Ξ	36 40 45	28 32 36	40 421 471	30 34 36	42½ 45 50	32 36 38	45 47½ 50	34 38 40	47 <u>1</u> 50 55	36 38 421	47 <u>1</u> 50 55	38 40 42 <u>1</u>	50 55 55	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	55 55 330*	40 42 <u>1</u> 45	55 55 350*	42 <u>1</u> 45 45	55 330* 370*		55 350 400	
6,5	Ξ	38 42½ 47½	30 34 38	42½ 45 50	32 36 40	45 47 <u>1</u> 55	34 38 40	47 <u>1</u> 50 55	36 40 421	50 55 55	38 40 421	50 55 330*	40 421 45	55 55 360*	42½ 45 45	55 340* 380*	42½ 45 47½	320* 360* 410	45 47 <u>1</u> 47 <u>1</u>	350* 390* 440	45 47 <u>1</u> 50	370° 420 460	4 5
7,0	Ξ	40 45 50	32 36 40	45 471 55	34 38 421	47½ 50 55	36 40 42½	50 55 320*	38 42 <u>1</u> 45	55 55 350*	40 42 <u>1</u> 45	55 330* 380*	42½ 45 47½	55 360* 410	45 45 47 <u>1</u>	340* 390* 440	45 47 <u>1</u> 50	370* 420 480	47 <u>1</u> 50 50	400* 450 510	47 <u>1</u> 50 55	430 480 540	5 5
7,5	Ξ	42½ 47½ 55	34 38 42½	45 50 55	36 40 42 <u>1</u>	50 55 330*	38 42 <u>1</u> 45	55 55 370*	40 42½ 47½	55 340* 400*	42½ 45 47½	320* 380* 440	45 47½ 50	350* 410 470	45 47 <u>1</u> 50	390* 450 510	47½ 50 55	420 480 540	50 50 55	460 520 580	50 55 55	500 560 620	5 5
8,0	Ξ	45 50 55	36 40 42 <u>1</u>	47 <u>1</u> 55 340*	38 42 <u>1</u> 45	50 55 380*	40 45 47 <u>1</u>	55 350* 420	42 <u>1</u> 45 50	320* 390* 460	45 47 <u>1</u> 50	360* 430 500	47½ 50 55	400° 470 540	47½ 50 55	440 510 580	50 55 55	480 560 620	50 55 55	520 600 660	55 55 330*	560 640 700	5 35
8,5	Ξ	47 <u>1</u> 55 340*	38 40 45	50 55 380*	40 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	55 350* 430	42½ 45 50	320* 390* 470	45 47½ 50	360* 440 520	47½ 50 55	410 480 560	47 <u>1</u> 50 55	460 540 620	50 55 55	500 580 660	55 55 330*	540 620 700	55 55 350*	600 680 740	55 330* 370*	640 720 800	
9,0	Ξ	47 <u>1</u> 55 380*	38 42½ 47½	55 340* 430	42 <u>1</u> 45 50	55 390* 480	42½ 47½ 50	360* 440 540	45 50 55	410* 490 580	47 <u>1</u> 55 55	460 540 640	50 55 55	510 600 680	55 55 340*	560 640 740	55 320* 370*	620 700 780	55 350* 390*	660 740 840	330* 370* 420	720 800 880	36 40 44
9,5	Ξ	50 320* 420	40 45 50	55 380* 480	42½ 47½ 50	340° 430 540	45 50 55	400* 490 600	47 <u>1</u> 55 55	460 560 660	50 55 320*	510 600 700	55 55 350*	580 660 760	55 330* 380*	620 720 820	55 360* 410	680 780 880	340* 390* 440	740 820 940	370* 420 470	800 880 980	40 44 49
0,0	Ξ	55 350* 470	42½ 45 50	55 420 540	45 47½ 55	380° 480 600	471 50 55	440 540 660	50 55 330*	500 600 720	55 55		55 330* 390*	640 740 840	55 370* 420	700 800 900	350* 400* 450	760 860 960	350° 430 490	820 920 1020	410 460 520	880 980 1090	44 49 56

Bemerkung: Für die mit einem Stern verschenen Profile kann auch I-Profil 60 in der erforderlichen Anzahl gewählt werden.

1. Unterzüge aus ein und zwei normalen T-Eisen.

f) Gesamtbelastung der Decke 1250 kg pro qm.

für Deckenlast allein.

und 1 Stein starke ein Geschoß (4 m) hohe Zwischenwand.

I bedeutet 1 Träger.

reite	zeich-	2	0			1 3	0	1 2	3.5		.0		.5	Meter 5.			5	8.	0		er :	-	_
l m	nung	I	II	I	.5	1	11	ı	II	1	п	1	II	1	11	I	11	1	II	6 I	II	7	II
2.0	-	18 20 21	14 15 17	19 21 22	15 16 18	20 22 23	16 17 18	22 23 24	17 18 19	23 24 25	18 19 20	24 25 26	18 19 20	25 26 27	19 20 21	25 26 27	20 21 22	26 27 28	20 21 22	27 28 29	21 22 23	28 29 30	22 22 23
2.5	-	21 23 25	16 18 20	23 24 26	18 19 21	24 26 27	19 20 21	25 27 29	20 21 22	27 28 30	21 22 23	28 29 32	22 23 24	29 30 32	23 24 25	30 32 32	23 24 25	32 32 34	24 25 26	32 34 34	25 26 26	32 34 36	25 26 27
3.0	-	24 26 28	18 20 22	26 28 30	20 22 23	27 29 32	21 23 24	29 32 32	23 24 25	30 32 34	24 25 26	32 34 36	25 26 27	34 34 36	26 27 28	34 36 38	27 28 29	36 36 38	27 28 29	36 38 40	28 29 30	38 38 40	30 30 35
3,5	-	26 29 32	21 23 25	29 32 34	22 24 26	32 34 36	24 26 27	32 34 36	25 27 28	34 36 38	26 28 29	36 38 40	28 29 30	38 38 40	29 30 32	38 40 421	30 32 32	40 40 42 <u>1</u>	32 32 34	40 42½ 42½	32 34 34	42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 45	34
4,0	-	29 32 36	23 25 27	32 34 38	25 27 29	34 36 38	26 28 30	36 38 40	28 29 32	38 40 42 <u>1</u>	29 32 32	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	30 32 34	40 -42 <u>1</u> 45	32 34 34	42 <u>1</u> 45 45	34 34 36	424 45 474	34 36 36	45 47½ 47½	36 36 38	45 47 50	36 38 38
4,5	-	32 36 38	25 27 30	34 38 40	27 29 32	36 40 421	29 32 34	40 42 <u>1</u> 45	30 32 34	40 42 <u>1</u> 45	32 34 36	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	34 36 36	45 47± 47±	34 36 38	45 47 <u>3</u> 50	36 38 38	47 <u>1</u> 50 50	36 38 40	47 <u>1</u> 50 55	38 40 40	50 55 55	46 46 45
5.0		34 38 42½	27 29 32	38 40 42§	29 32 34	40 42 <u>1</u> 45	32 34 36	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	32 36 36	45 47½ 50	34 36 38	45 47½ 50	36 38 40	471 50 55	38 38 40	50 50 55	38 40 421	50 55 55	40 424 424	55 55 55	40 424 45	55 55 330*	45
Ğ,Ğ	-	36 40 45	28 32 34	40 42± 47±	32 34 36	42½ 45 47½	34 36 38	45 47§ 50	36 38 40	47 <u>1</u> 50 55	36 38 40	50 55 55	38 40 42½	50 55 55	40 421 421	55 55 330*	42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 45	55 55 35(*	42½ 45 45	55 340* 370*		330° 360° 400°	4
5.0	-	40 421 471	30 34 36	42½ 45 50	34 36 38	45 47½ 55	36 38 40	47 <u>1</u> 50 55	38 40 42}	50 55 55	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	55 55 330*	40 421 45	55 320* 360*		55 350* 390*	45 45 471	340* 380* 420		370* 410* 450		400* 430 470	4° 50 50
6,5	-	42½ 45 50	32 36 40	45 50 55	36 38 40	47 <u>1</u> 55 55	38 40 421	50 55 320*	40 42 <u>1</u> 45	55 55 360*	42½ 45 45	55 340* 390*		330* 380* 420	45 471 50	360* 410 -460	47 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	400* 440 490	47½ 50 55	430 480 520	50 50 55	470 510 560	54 54 54
0,5	-	45 47 <u>1</u> 55	34 38 421	47 <u>1</u> 55 55	38 40 42 <u>1</u>	50 55 340*	40 42 <u>1</u> 45	55 320* 380*	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	55 360* 410	45 45 47 <u>1</u>	350* 400* 450	45 47 <u>1</u> 50	390* 440 490	47½ 50 55	420 470 540	50 50 55	460 510 580	50 55 55	500 560 600	55 55 55	540 600 640	51 51 320
7.5		45 50 55	36 40 421	50 55 340*	38 421 45	55 320* 390*	42½ 45 47½	55 370* 430	45 47 <u>1</u> 50	350* 410 470	45 47 <u>4</u> 50	400* 460 520	47 <u>1</u> 50 55	440 500 560	50 55 55	490 540 620	55 55 55	540 600 660	55 55 330*	580 640 700	55 55 350*	620 680 740	58 340 370
5,0	-	47 <u>1</u> 55 340*	38 421 45	55 320* 390*	40 45 47 <u>1</u>	55 370* 440	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	350* 420 490	45 47] 55	400* 470 540	47 <u>1</u> 50 55	450 520 600	50 55 55	500 580 640	55 55 320*	560 620 700	55 55 340*		55 330* 370*	660 720 800	330* 360* 400*	700 760 840	350 380 420
5,5	-	50 55 380*	40 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	55 360* 440	42 <u>1</u> 45 50	340* 420 500	45 47 <u>1</u> 55	400* 470 560	47 <u>1</u> 50 55	460 540 620	50 55 55	510 582 680	55 55 330*		55 320* 360*	620 700 780	55 350* 390*		340* 380* 120	740 820 900	370* 410* 450	800 880 940	400 440 480
0,0	-	55 340* 430	421 45 50	320* 406* 490	45 47 <u>1</u> 55	380* 470 560	47½ 50 55	450 540 620	50 55 55	510 600 680	55 55 340*	580 660 740	55 330* 370*	720	320* 360* 410*	700 780 880	350* 390* 440	760 840 940	380* 420 470	820 920 1000	420 460 500	900 980 1060	454 494 544
1.5	-	55 380* 480	42½ 47½ 50	350° 450 560	45 50 55	430 520 620	50 55 55	500 600 700	55 55 340*	580 660 760	55 330* 380*	640 740 840	320* 370* 420	720 800 900	350* 400* 450	780 880 980	390* 440 490		430 470 520		510	1000 1090 1180	50 54 60
0.0	Ξ	55 420 540	45 47 <u>1</u> 55	400° 500 620	47 <u>1</u> 55	470 580 680	50 55 340*		55 330* 380*	640 740 840	55 370* 420	720 820 920	350° 410° 460	800 880 1000	400* 450 500	860 960 1090		940 1040 1150	470 520	1020 1120 1240	560	1090 1210 1330	60

 ${\bf Bemerkung:}$ Für die mit einem Stern versehenen Profile kann auch I-Profil 60 in der erforderlichen Anzahl gewählt werden.

1. Unterzüge aus ein und zwei normalen]-Eisen.

g) Gesamtbelastung der Decke 1500 kg pro qm.

Die mit - bezeichneten Reihen enthalten die Träge

stütz-	Be-		Er	forder	liche	Tra	er ir	Nun	nmer	n der	deu	tschen reite	Nor	malp	rofile	oder	geni	eteter	n Tri	iger	bei ei	ner	
reite	zeich-	2,	0	2	5	3	0	3		4		4.		5		5	5	6	0	6	.5	7.	0
81	nung	I	11	I	11	1	11	1	п	1	11	I	11	1	11	1	II	1	11	1	11	1	1
2.0	-	19 21 22	15 16 17	20 22 23	16 17 18	22 23 25	17 18 19	23 24 26	18 19 20	24 25 26	19 20 21	25 26 27	20 21 21	26 27 28	20 21 22	27 28 29	21 22 23	28 29 30	22 23 23	29 30 32	23 23 24	30 30 32	
2,5	=	22 24 26	17 19 20	24 26 27	19 20 21	26 27 29	20 21 22	27 28 30	21 22 23	28 30 32	22 23 24	30 32 32	23 24 25	32 32 34	24 25 26	32 34 34	25 26 27	34 34 36	26 26 27	34 36 36	26 27 28	36 36 38	
3,0	-	25 27 30	20 22 23	27 29 32	21 23 24	29 32 34	23 24 26	32 32 34	24 25 27	32 34 36	25 26 28	34 36 36	26 27 29	36 36 38	27 28 29	36 38 40	28 29 30	38 38 40	29 30 32	38 40 42½	30 32 32	40 40 421	
3,5	Ξ	28 32 34	22 24 26	32 34 36	24 26 27	34 36 36	25 27 29	34 36 38	27 28 30	36 38 40	28 30 32	38 40 42 <u>1</u>	29 32 32	40 40 42]	32 32 34	40 42 <u>1</u> 45	32 34 34	42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 45	34 34 36	424 45 45	34 36 36	45 45 47 <u>1</u>	
4,0	Ξ	32 34 36	24 26 28	34 36 38	26 28 30	36 38 40	28 30 32	38 40 42½	30 32 34	40 42 <u>1</u> 45	32 32 34	42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 45	32 34 36	42] 45 47]	36	45 471 471	36 36 38	47 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50		47§ 50 50	38 38 40	50 50 55	
4,5	-	34 38 40	26 29 32	36 40 42 <u>1</u>	29 32 34	40 42 <u>1</u> 45	30 32 34	421 45 45	32 34 36	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	34 36 38	-45 47 <u>1</u> 50	36 38 38	47 <u>1</u> 50 50	36 38 40	50 50 55	38 40 40	50 55 55	40 40 42½	55 55 55	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	55 55 55	
5,0	Ξ	36 40 421	28 32 34	40 42½ 45	32 34 36	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	34 36 38	45 47½ 50	36 36 38	47½ 50 50	36 38 40	50 50 55	38 40 42½	50 55 55	40 42½ 42½	55 55 65	423 423 45	55 55 340*	42 <u>1</u> 45 45	55 330* 360*	45 45 47 <u>1</u>	330° 360° 380°	١
5,5	-	40 42 <u>1</u> 45	30 34 36	42½ 45 47½	34 36 38	45 47 <u>1</u> 50	36 38 40	47 <u>1</u> 50 55	38 40 424	50 55 55	40 424 424	55 55 320*	40 42 <u>1</u> 45	55 55 350	42 <u>1</u> 45 45	55 340* 380*	45 45 47 <u>1</u>	340° 370° 410°	473	370° 400° 440	47½ 47½ 50	400* 430 460	
6.0	Ξ	42 <u>1</u> 45 50	32 36 38	45 47½ 55	36 38 40	47 <u>1</u> 50 55	38 40 42 <u>1</u>	50 55 55	40 42 <u>1</u> 45	55 55 350*	42 <u>1</u> 45 45	55 340* 380*	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	340 ⁴ 380 ⁴ 420		370* 410 450	47½ 47½ 50	410° 450 490	471 50 55	440 480 520	50 50 55	480 510 560	
6,5	-	45 47 <u>1</u> 55	34 38 40	47½ 55 55	38 40 42½	50 55 330*	40 421 45	55 320* 370*	428 45 478	320* 360* 410	45 47§ 47§	360* 400* 450	45 47 <u>1</u> 50	4604 440 490	47 <u>1</u> 50 55	440 480 540	50 50 55	480 520 580	50 55 55	520 560 620	55 55 55	560 600 660	
0.5	Ξ	47 <u>1</u> 50 55	36 40 42‡	50 55 340*	40 424 45	55 330* 380*	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	320* 370* 430	45 47 <u>‡</u> 50	376* 420 480	475 50 50	420 470 520	473 50 55	460 510 580	50 55 55	510 560 620	55 55 55	560 600 660	55 55 380*		55 330* 350*	660 700 760	þ
7.5	-	50 55 330*	38 42½ 45	55 320* 390*	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	380*	45 474 50	370* 430 420	47½ 50 55	420 480 540	50 50 55	480 540 600	50 55 55	540 600 660	55 55 330*	580 640 700	55 320* 350*	640 700 760	320* 350* 380*	740	340* 370* 410*	740 800 860	9
5.0	Ξ	50 55 380*	40 45 47½	55 370* 440	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50		47 <u>1</u> 50 55	420 490 560	50 55 55	480 560 620	50 55 55	540 620 680	55 55 340*	600 680 740	340° 370°	660 740 800	330* 360* 400*	720 800 860	360* 400* 430	780 860 920		920 980	١
8,5		55 350* 430	42 <u>§</u> 45 50	340* 420 500	45 47 <u>4</u> 55	410 480 560	47 <u>1</u> 50 55	480 560 640	50 55 55	540 620 700	55 55 350*		55 340* 380*	680 760 840	340* 380* 420		380* 410 450	820 900 980	410 450 490	880 960 1040	480	960 1020 1120	ķ
0.0	150	55 390* 480	42 <u>4</u> 47 <u>4</u> 50	380* 470 560	47 <u>1</u> 50 55	460 540 640	50 55 55	540 620 720	55 55 350*	620 700 780	350* 390*	760	340* 390* 430	760 840 940	380* 420 470	840 920 1020	460	920 1000 1090	500	1000 1090 1180	540	1090 1150 1240	1
9.5	-	340* 430 540	45 50 55	430 520 620	50 55 55	510 600 700	55 55 85(#	600 700 800	55 340* 400*	680 780 880	340* 390* 440 :	760 860 960	380* 430 480	860 940 1040	430 470 520	940 1020 1120		1020 1120 1210	510 560 620	1120 1210 1300	600	1180 1300 1390	1
0,0	-	380° 480 600	47 <u>1</u> 50 55	470 580 680	50 55 340*	580 680 780	35 : 330* 390*	660 760 880	330* 380* 440	760 860 960	380# 430 490			940 1040 1150	520	1040 1150 1240	580	1120 1240 1360	620	1240 1330 1450	680	1330 1420 1540	7

Bemerkung: Für die mit einem Stern verschenen Profile kann auch I-Profil 60 in der erforderlichen Anzahl gewählt werden.

1. Unterzüge aus ein und zwei normalen T-Eisen.

h) Gesamtbelastung der Decke 1750 kg pro om.

für Deckenlast allein. und & Stein starke ein Geschoß (4 m) hohe Zwischenwand.

4.5

5.0

5.5

6.0

6.5

7.0

7.5

8.0

8.5

9.0

9.5

.

m

m

421 320

. 421 370*

.

9.4

370* 471 430

390*

ദവാ

BO

350#

400%

TT (4 ,) Erforderliche Träger in Nummern der deutschen Normalprofile oder genieteten Träger bei einer Stütz Bestungsbreite b in Metern weite eich 6.0 4.0 5.0 5.5 7.0 nung Ť TT т TT TT TT т TT TT т TT TT r TT TT т TT 0.4 9.4 B 9.9 . 3.5 3.5 -2/3 4.0 2.1 QΩ

360*

640 320

330*

360*

280.

400*

1250* 920 460

880 440

390*

.490 ft090 i540

350*

400*

370°

49n

5.10

880 440 1180 600

5.5

340*

360+

350*

400* \$40

360°

720 360

400% acon.

400° 980 490 1156 580

4.46

370°

400*

3.10 270*

1040 520

940 480

980 390

330* 360*

4ini

400*

380*

380*

1020 510

1120 560

580 1240 620

1180 600 1300 640 1300 640 1390 700

350*

1040 520

1120 -560

1270 640

1240 620

1420 720

1.180 7.10

980 490

1040 520

1120 560

1180 600

1150 580

1240 620

1330 680

7.50

1480 330*

10.0 1330 660 55 660 1090 560 1210 .600 1420 720 330* 760 3804 1090 560 1210 600 1330 | 660 1540 .760 1640 -360* 880 | 440 | 1090 -560 1210 600 1330 660 1420 720 1540 760 1640 820 1760 880

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehenen Profile kann auch I-Profil 60 in der erforderlichen Anzahl gewählt werden.

I bedeutet 1 Träger.

1. Unterzüge aus ein und zwei normalen I-Eisen.

i) Gesamtbelastung der Decke 2000 kg pro qm.

Die mit - bezeichneten Reihen enthalten die Träge

Stütz-	Be-		Er	forde:	rliche	Tra	ger in	Nun	nmer	n der	deu	tschei reite	No.	rmalp	rofile	oder	gen	ietete	n Tr	iger b	ei ei	ner	
weite	zeich-	2	0	2	,5	3	0	3	5	4		4.			,0	5,	5	6	0	6	5	1 7	,0
20	nung	I	II	I	11	I	11	I	11	I	11	1	11	1	11	I	11	I	11	I	11	1	1
2,0	-	21 22 24	16 18 19	23 24 25	18 19 20	24 25 26	19 20 21	26 27 28	20 21 22	27 28 29	21 22 22	28 29 30	22 23 23	29 30 32	23 23 24	30 32 32	23 24 25	32 32 34	24 25 25	32 34 34	25 25 26	34 34 34	C 100 40
2,5	-	25 26 28	19 21 22	27 28 30	21 22 23	28 30 32	22 23 24	30 32 32	23 24 25	32 34 34	25 25 26	34 34 36	26 26 27	34 36 36	27 27 28	36 36 38	27 28 29	36 38 38	28 29 30	38 38 40	29 30 32	38 40 40	
3.0	-	28 30 32	22 23 25	30 32 34	24 25 26	32 34 36	25 26 28	34 36 38	27 28 29	36 38 38	28 29 30	38 38 40	29 30 32	40 40 42}	30 32 32	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	32 32 34	421 421 45	32 34 34	424 45 45	34 34 36	45 45 45	
3,5		32 34 36	24 26 28	34 36 38	26 28 29	36 38 40	28 30 32	38 40 42}	30 32 32	40 424 424		424 424 45		45 45 47}	34 36 36	45 47 <u>1</u> 47 <u>1</u>	36 36 38	47½ 47½ 50	36 38 38	47 <u>4</u> 50 50	38 38 40	50 50 50	
4.0	- R	34 38 40	27 29 30	38 40 421	29 32 32	40 42 <u>1</u> 45	32 32 34	42 <u>1</u> 45 45	34 34 36	45 45 47 <u>1</u>	34 36 38	47 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	36 38 38	47½ 50 50	38 38 40	50 50 55	38 40 40	50 55 55	40 494 424	55 55 55	421 421 421	55 55 55	
4,5	W 850	38 40 42 <u>1</u>	29 32 34	40 42 <u>1</u> 45	32 34 36	42± 45 47±	34 36 38	45 47 <u>1</u> 50	36 38 38	47 <u>1</u> 50 55	38 40 40	50 55 55	40 40 423	55 55 55	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	55 55 320*	42 <u>4</u> 42 <u>4</u> 45	55 330* 350*	49 <u>1</u> 45 45	330° 350° 380°		360° 380° 400°	٠.
5.0	-	40 42 <u>1</u> 45	32 34 36	45 47 <u>1</u> 50	34 36 38	47± 50 50	36 38 40	50 55 55	38 40 42§	55 55 55	40 42½ 42½	55 55 340*	42 <u>1</u> 45 45	55 340* 370*		350* 370* 400*	45 474 474	380° 400° 430	47 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50		47§ 50 50	440 470 490	
5,5	-	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	34 36 38	47 <u>3</u> 50 55	36 38 40	50 55 55	40 42½ 42½	55 55 330*	42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 45	55 340* 370*		370*		380° 410 450	474 47 <u>1</u> 50	420 450 480	50 50 50	460 490 520	50 55 55	500 520 560	55 55 55	540 560 600	
6,0	-	47½ 50 55	36 38 42]	50 55 55	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	55 55 350*	42 <u>1</u> 45 45	55 350* 400*	45 45 47 <u>1</u>	360* 400* 440		410° 450 490	471 50 55	450 490 540	50 55 55	500 540 580	55 55 55	540 580 620	55 55 55	600 640 680	55 55 330**	640 680 720	
6.5	Ξ	50 55 55	38 40 42 <u>1</u>	55 55 360*	42 <u>1</u> 45 45	320° 360° 410	45 47 <u>1</u> 47 <u>1</u>	370* 1420 460	47½ 47½ 50	430 470 520	50 50 55	480 520 580	50 55 55	540 580 620	55 55 55	582 640 680	55 55 340*	680	320* 340* 360*		350* 370* 390*		
7,0	Ξ	55 55 350*	40 42½ 45	55 366* 410	45 45 474	370* 420 480	47 <u>1</u> 50 50	430 480 540	50 50 55	490 840 600	55 55 55	560 600 660	55 55 330*	620 680 720	55 330* 360*	740	340° 360° 390°	800	370* 400* 420	800 860 900	400*5 480 450	960 960	444
7.å	Ξ	55 340* 400*	424 45 474	350° 410 470	45 47½ 50	420 480 540	50 50 55	500 560 620	55 55 55	580 620 680	55 55 340*	640 700 760		720 760 820	350° 380° 420	840	390* 420 450	840 900 960	420 450 490	920 980 1040	460 490 520	980 1040 1120	5 5
8,0	=	320* 390* 460	45 47 <u>4</u> 50	400* 470 540	47§ 50 55	480 560 620	50 55 55	560 640 700	55 55 350*		320* 350* 390*	720 800 860	360* 400* 430	800 880 940	400* 440 470		440 480 510		480 520 560	1040 1120 1180	560	1120 1180 1270	
8,5	Ξ	360* 440 520	47 <u>1</u> 50 55	460 540 620	50 55 55	540 620 700	55 55 350*	720	320* 360* 400*	720 800 880	360* 400* 440	820 900 980	410 450 490	900 980 1060	490	1000 1090 1150	540	1180	580	1270	640	1270 1360 1420	6
9.0	Ξ	410* 490 580	17 <u>1</u> 55 55	510 600 680	55 55 340*	620 700 780	55 350* 390*		360* 400* 440				500	1120	560	1120 1210 1300	600	1300	660	1420	700	1420 1510 1575	
9,5	=	460 560 660	55 320*	580 660 760	55 380* 380*	680 780 880	340* 390* 440	880		900 1000 1090	500	1020 1120 1210	560		620	1240 1330 1450	680	1450		1480 1570 1680	780		84 94
0,0	-	500 600 720	55 55 360*	640 740 840	55 370* 420	760 860 960	380* 430 490	980	490		560	1240	620	1360	680	1390 1480 1575	740	1600	800	1720		1760 1880 1960	

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehenen Profile kann auch 1-Profil 60 in der erforderlichen Anzahl gewählt werden.

Unterzüge aus ein und zwei breitflanschigen Differdinger T-Eisen. a) Gesamtbelastung der Decke 500 kg pro qm.

für Deckenlast allein.

und ½ Stein starke ein Geschoß (4 m) hohe Zwischenwand.

I bedeutet 1 Träger

-			7	1 .		*	71	-	-	-1				_	_	_	_		11	_		2	•
Stätz- weite	Be-								В	olastı	ingsl	r bre	b in	Mete	rn ve	on:							
1	nung	1	0.	1	11	1	0,	I	3,5	I I	II	1	,5 11	1	0	I I	5	1 B	,0 II	I	,5 II	1	0,0
m		1	11	1	1.4	1	11	1	**	1	11	Ĥ	- 11	1	11	1	11	1	11	1		1	11
2,0	-	=	=	-	_	_	=		=	_	=	-	=	-	_	- 18	=	_ 18	_	_ 18	=	_ 18	Ξ
2,5	:		-	_	=	_ 18	=	_ 18	=	_ 18	=	_ 18	=	18 18	_	18 20	Ξ	18 20	=	18 18 20	_	18 18 20	=
3,0	-	_ 18	_	18	-	18 20	=	18 20	=	18 20	Ξ	18 20 20	Ξ	18 20 22		18 20 22	_	18 20 22	_ 18	20 22 22	_ 18	20 22 22	_ 18
3,5	-	18 20	=	18 20	=	20 22		18 20 22	_ 18	18 20 22	18	20 22 24	18	20 22 24	_ 18	20 22 24	- 18 18	22 22 24	18 20	22 24 25	18 20	22 24 25	18 18 20
1.0	-	20 22	_ 18	20 24	18	18 22 24	18	20 22 24	_ 20	20 22 24	18 20	20 24 25	18 20	22 24 25	18 20	22 24 26	18 20 20	24 25 26	18 20 22	24 25 27	18 20 22	24 26 27	20 20 22
4.5	-	22 24	20	18 22 24	20	20 22 25	18 20	20 24 26	18 20	22 24 26	20 22	22 25 27	18 20 22	24 25 27	18 20 22	24 26 28	20 20 22	25 26 28	20 22 24	25 27 29	20 22 24	26 25 29	20 22 24
5.0	-	18 22 25	- 18 20	20 24 26	18 22	22 24 27	20 22	22 25 28	- 20 22	24 26 28	18 20 22	24 26 29	20 22 24	25 27 29	20 22 24	26 28 30	20 22 24	26 29 30	22 24 24	27 29 32	22 24 25	28 30 32	22 24 25
5.5	-	20 24 27	20 22	22 25 28	20 22	22 26 29	20 24	24 27 29	18 22 24	25 27 30	20 22 24	26 28 32	20 22 24	26 29 32	22 24 25	27 30 34	22 24 25	28 30 34	22 24 26	29 32 36	24 25 26	30 32 36	24 25 27
6.0	-	20 25 29	20 24	22 26 30	22 24	24 27 30	18 22 24	25 28 32	20 22 25	26 29 34	20 24 25	27 30 34	22 24 26	28 32 36	22 24 26	29 32 36	24 25 27	30 34 38	24 26 27	30 36 38	24 26 28	32 36 40	25 27 28
6,5	-	22 26 30	22 24	24 28 32	18 22 25	25 29 34	20 24 26	26 30 36	22 24 26	27 32 36	22 24 27	28 32 38	24 25 27	30 34 38	24 26 28	30 36 40	24 26 28	32 36 40	25 27 29	34 38 421	26 28 29	36 38 421	26 28 30
0.5	-	24 28 34	18 22 25	25 29 34	20 24 26	26 30 36	22 24 27	28 32 38	22 25 27	29 34 38	24 26 28	30 36 40	24 26 29	32 36 421	25 27 29	34 38 421	25 28 30	36 40 45	26 28 30	36 40 45	27 29 32	38 42 <u>4</u> 47 <u>1</u>	28 30 32
7,5	-	24 29 36	20 24 26	26 30 38	20 24 27	27 32 38	22 25 28	29 34 40	24 26 29	30 36 421	24 27 29	32 38 42½	25 28 30	34 40 45	26 28 32	36 40 45	27 29 32	38 421 471	27 30 34	40 45 47 <u>1</u>	28 30 34	40 45 50	29 32 36
8,0	-	25 30 38	20 24 28	27 84 40	22 25 28	29 36 42 <u>1</u>	24 26 29	30 36 42½	24 27 30	32 38 45	25 28 32	34 40 47½	26 29 32	36 421 471	27 30 34	38 45 50	28 30 34	40 45 50	29 32 36	421 471 55	29 32 36	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 55	30 34 38
8,5	-	26 32 40	20 25 29	28 36 421	22 26 30	30 38 45	24 27 30	32 40 45	25 28 32	34 421 471	26 29 34	36 42½ 50	27 30 34	38 45 50	28 32 36	40 471 55	29 32 36	42½ 47½ 55	30 34 38	45 50 55	30 36 38	47½ 55 60	32 36 40
9.0	=	27 36 421	22 26 30	29 38 45	24 27 32	32 40 47 <u>1</u>	25 28 32	34 421 50	26 29 34	36 45 50	27 30 36	38 45 55	28 32 36	42½ 47½ 55	29 34 38	42½ 50 55	30 34 38	45 50 60	32 36 40	47½ 55 60	32 36 40	50 55 65	34 38 421
9,5	-	28 36 45	22 27 32	30 40 471	24 28 34	34 42½ 50	26 29 34	36 45 50	27 30 36	38 471 55	28 32 38	42½ 47½ 55	29 34 38	45 50 60	30 36 40	\$5 55 60	32 36 40	47½ 55 65	34 38 421	50 55 65	36 40 421	55 60 75	36 40 45
0,0	=	29 38 471	24 28 34	32 421 50	25 29 36	36 45 55	26 30 36	38 47 <u>1</u> 55	28 32 38	40 50 55	29 34 40	45 50 60	30 36 40	45 55 65	32 38 42 <u>1</u>	47 <u>1</u> 55 65	34 38 424	50 60 75	36 40 45	55 60 75	36 421 45	55 65 75	38 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>

2. Unterzüge aus ein und zwei breitflanschigen Differdinger ∑-Eisen.

b) Gesamtbelastung der Decke 600 kg pro qm.

Die mit — bezeichneten Reihen enthalten die Träger

Stütz- weite	Be-			E	rford	erlich	e Tri	Ager i	n Nu B	mme elasti	rn de ingsb	reite	b in	schig Mete	rn vo	ifferd n:	inger	I-Ei	sen b	ei eii	ner		
l m	nung	1 1	O, II	1	,5 11	1	O II	1 I	,5 II	1 I	O, II	I I	.,5 II	1	,o II	1	,5 II	1 I	,о П	6 I	,5 11	1	7,0 I
2,0	=	_	=	_	=	_	=	=	_	_	_		=	_ _ 18	_	_ _ 18	=	18 18	Ξ	- 18 18	=	18 18	
2,5	-		=	 		_ _ _ 18	_	_ _ _ 18	=	- 18 18	=	18 - 18 20	=	- 18 20	-	18 18 20	=	18 20 20	=	18 20 20	=	18 20 22	
3,0	Ē	_ 18	Ξ	- 18 20	=	18 20	=	18 20	-	18 20 22	=	18 20 22	Ξ	18 20 22	_ 	20 22 22	_ _ 18	20 22 24	_ 	20 22 24	- 18 18	22 22 24	1
3,5	=	18 20	=	20 22	=	18 20 22	_ 18	18 20 22	_ 18	20 22 24	_ 18	20 22 24	18 18	22 22 24	- 18 20	22 24 25	- 18 20	22 24 25	18 18 20	24 24 26	18 20 20	24 25 26	1 9 9
4,0	:	20 22	_ 18	18 22 24	_ 18	20 22 24	20	20 22 25	18 20	22 24 25	18 20	22 24 26	18 20 20	24 25 26	18 20 22	24 25 27	18 20 22	24 26 27	20 20 22	25 26 28	20 22 22	25 27 28	
4,5	=	18 22 24	_ 20	20 22 25	18 20	22 24 26	18 20	22 24 26	20 22	24 25 27	18 20 22	24 26 28	20 20 22	25 26 28	20 22 24	25 27 29	20 22 24	26 28 30	22 22 24	27 29 30	22 24 24	27 29 32	40 00 00
5,0	Ξ	20 24 26	18 22	22 24 27	20 22	22 25 28	20 22	24 26 29	18 22 24	25 27 29	20 22 24	25 28 30	20 22 24	26 29 30	22 24 24	27 29 32	22 24 25	28 30 34	22 24 25	29 32 34	24 24 26	29 32 36	
ć,č	Ē	22 25 28	20 22	22 26 29	20 24	24 27 30	18 22 24	25 28 30	20 22 24	26 29 32	22 24 25	27 30 34	22 24 25	28 30 34	22 24 26	29 32 36	24 25 26	30 34 36	24 25 27	32 34 38	24 26 27	32 36 38	
6,0	Ξ	22 26 29	22 24	24 27 30	18 22 24	25 28 32	20 24 25	26 29 34	22 24 26	28 30 36	22 24 26	29 32 36	24 25 27	30 34 38	24 26 27	32 36 38	24 26 28	32 36 40	25 27 29	34 38 40	26 27 29	36 38 42½	
6,5	Ξ	24 27 32	18 22 25	25 29 34	20 24 26	26 30 36	22 24 26	28 32 36	22 25 27	29 34 38	24 26 28	30 36 40	24 26 28	32 36 40	25 27 29	34 38 42½	26 28 30	36 40 421	26 28 30	36 40 45	27 29 32	38 421 45	
7,0	=	24 29 34	20 24 26	26 30 36	22 24 27	28 32 38	22 25 28	29 34 40	24 26 28	30 36 40	24 27 29	34 38 421	25 28 30	36 40 45	26 28 30	36 40 45	27 29 32	38 42½ 47½	28 30 32	40 45 47 §	29 30 34	42½ 45 50	
7,5	=	25 30 36	20 24 27	27 32 38	22 25 28	29 36 40	24 26 29	32 36 421	24 27 30	34 38 45	25 28 30	36 40 45	26 29 32	38 42½ 47½	27 30 34	40 45 50	28 30 34	42½ 45 50	29 32 36	42½ 47½ 55	30 34 36	45 50 55	100
8,0	=	26 32 40	22 25 28	29 36 42½	24 26 29	30 38 421	24 27 30	34 40 45	25 28 32	36 42± 47±	26 29 32	38 45 50	28 30 34	40 45 50	29 32 36	42½ 47½ 55	30 32 36	45 50 55	30 34 38	45 50 55	32 36 38	47½ 55 60	
8,5	=	28 36 42½	22 26 29	30 38 45	24 27 30	32 40 471	25 28 32	36 42½ 47½	26 29 34	38 45 50	28 30 36	40 47½ 55	29 32 36	42½ 47½ 55	30 34 38	45 50 55	32 36 38	47½ 55 60	32 36 40	50 55 60	34 38 40	50 55 65	-
0,0	=	29 36 45	24 27 30	32 40 47½	25 28 32	36 42½ 50	26 30 34	38 45 50	27 32 36	40 47½ 55	29 32 38	42 <u>1</u> 50 55	30 34 38	45 50 60	32 36 40	47 <u>1</u> 55 60	34 38 421	50 55 65	36 38 42½	55 60 65	36 40 45	55 60 75	
9,5	=	30 38 47 <u>1</u>	24 28 32	34 42½ 50	26 29 34	36 45 55	27 32 36	40 47½ 55	28 32 38	42 <u>1</u> 50 55	30 36 40	45 55 60	32 36 40	47½ 55 65	34 38 42½	50 55 65	36 40 45	55 60 75	36 40 45	55 65 75	38 421 471	60 65 75	4 4
0,0	=	32 40 50	25 29 34	36 45 55	26 30 36	38 47½ 55	28 32 38	42½ 50 60	29 36 40	45 55 60	32 36 421	47½ 55 65	34 38 421	50 60 75	36 40 45	55 60 75	36 42 <u>1</u> 45	55 65 75	38 42½ 47½	60 75 75	40 45 50	65 75 —	4 4 5

2. Unterzüge aus ein und zwei breitslanschigen Differdinger ⊥-Eisen.

c) Gesamtbelastung der Decke 750 kg pro qm.

tütz-	Be-			Er	forde	rliche	Tra	ger is	Nu:	nmer	n de	eite	tflans b in	Schige Meter	n Di	fferdi n :	nger	I-Eis	en be	ei ein	er		
1	zeich- nung	2,		2		3		3		4		4.		Б,		5		6,		6			,0
m		I	II	I	II	I	11	1	II	I	11	1	II	I	II	I	11	I	II	I	II	I	II
0,0	Ξ	=	=		Ξ	=	Ξ	Ξ	=	- 18	Ξ	_ 18	Ξ	18 18	=	18 18	_	18 18 18	Ξ	18 18 18	=	18 18 20	
ā	-	_ _ 18	_	- 18	_	18 18	=	18 18	_	18 20	=	18 18 20	=	18 20 20	_	18 20 22	=	20 20 22	- 18	20 20 22	_ 18	20 22 22	- - 18
Ö,	Ξ	18 20	=	18 20	_	18 20 20	=	18 20 22	_	18 20 22	_ 18	20 22 22	_ 18	20 22 24	_ 18	22 22 24	18 18	22 24 24	18 18 20	22 24 24	18 18 20	24 24 25	18 18 20
5	-	20 22	_	18 20 22	_ 18	20 22 24	_ 	20 22 24	18 18	22 22 24	18 20	22 24 25	18 20	22 24 25	18 20 20	24 25 26	18 20 20	24 25 26	20 20 22	24 26 27	20 20 22	25 26 27	20 22 22
0,	=	18 22 24	_ 18	20 22 24	_ 20	20 24 25	18 20	22 24 26	20 20	24 25 26	18 20 22	24 25 27	18 20 22	25 26 28	20 22 22	25 27 28	20 22 22	26 27 29	20 22 24	27 28 29	22 22 24	27 29 30	22 24 24
,5	-	20 22 25	18 20	22 24 26	18 22	22 25 27	18 20 22	24 26 28	18 20 22	25 26 28	20 22 24	26 27 29	20 22 24	26 28 30	22 22 24	27 29 32	22 24 24	28 30 32	22 24 25	29 30 34	24 24 25	30 32 34	24 25 26
.0.	-	23 24 27	20 22	22 25 28	18 20 22	24 26 29	20 22 24	25 28 30	20 22 24	26 29 30	22 24 24	27 29 32	22 24 25	28 30 34	22 24 26	29 32 36	24 25 26	30 34 36	24 25 27	32 34 36	25 26 27	32 36 38	25 26 28
5,5	-	22 26 29	20 24	24 27 30	20 22 24	26 28 32	20 22 24	27 29 32	22 24 25	28 30 34	22 24 26	29 32 36	24 25 26	30 34 36	24 26 27	32 36 38	25 26 28	34 36 40	26 27 28	36 38 40	26 28 29	36 40 42½	27 28 29
0,0	-	24 27 30	18 22 24	25 29 32	20 24 25	27 30 34	22 24 26	28 32 36	24 25 27	30 34 38	24 26 27	32 36 40	25 26 28	34 36 40	25 27 29	36 38 421	26 28 29	36 40 42½	27 29 30	38 42½ 45	28 29 32	40 42½ 45	28 30 32
5,5	=	25 29 34	20 24 26	27 30 36	22 24 26	28 32 38	24 25 27	30 36 40	24 26 28	32 36 40	25 27 29	34 38 42]	26 28 30	36 40 45	27 29 30	38 421 45	28 29 32	40 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	28 30 32	42½ 45 47½	29 32 34	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	30 32 36
0,7	-	26 30 36	22 24 27	28 34 38	22 25 28	30 36 40	24 26 29	32 38 421	25 27 30	36 40 45	26 28 30	38 421 45	27 29 32	40 42½ 47½	28 30 34	40 45 50	29 32 34	42½ 47½ 50	30 32 36	45 47½ 55	32 34 36	47½ 50 55	32 36 38
1,5	=	27 32 38	22 25 28	29 36 40	24 26 29	32 38 42½	25 28 30	36 40 45	26 29 32	38 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	27 30 34	40 45 50	28 32 34	42½ 47½ 50	29 32 36	45 47½ 55	30 34 36	47½ 50 55	32 36 38	47± 55 55	34 36 40	50 55 60	36 38 40
5.0	=	29 36 421	24 26 29	32 38 45	25 28 30	34 40 47 <u>1</u>	26 29 32	36 42½ 47½	27 30 34	40 45 50	29 32 36	42 <u>4</u> 47 <u>4</u> 55	30 34 36	45 50 55	32 36 38	47½ 55 60	34 36 40	50 55 60	34 38 40	55 55 65	36 38 42‡	55 60 65	38 40 42
3,5	-	30 38 45	24 27 30	34 40 47±	26 29 32	36 42½ 50	27 30 34	40 45 55	28 32 36	42½ 47½ 55	30 34 38	45 50 55	32 36 40	47 <u>1</u> 55 60	34 36 40	50 55 65	36 38 421	55 60 65	36 40 42½	55 60 75	38 42½ 45	60 65 75	40 42] 45
9,0	=	32 40 47½	25 28 32	36 42½ 50	26 30 34	38 45 55	28 32 36	42½ 47⅓ 55	30 34 38	45 50 60	32 36 40	47 <u>1</u> 55 60	34 38 42§	50 55 65	36 40 42 <u>1</u>	55 60 75	38 40 45	55 65 75	38 42½ 45	60 65 75	40 45 47 <u>1</u>	65 75 75	421 45 50
9,5	=	34 421 50	26 29 34	38 45 55	27 32 36	42½ 47½ 55	29 34 38	45 50 60	32 36 40	47 <u>1</u> 55 65	34 38 421	50 60 65	36 40 45	55 60 75	38 42 <u>1</u> 45	60 65 75	40 42½ 47½	60 75 75	42 <u>1</u> 45 50	65 75 —	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	75 75 —	45 47] 55
0.0	-	36 45 55	26 30 36	40 47½ 55	28 34 38	45 50 60	30 36 40	47½ 55 65	32 38 421	50 60 75	36 40 45	55 65 75	38 42½ 47½	60 65 75	40 45 47½	60 75	421 45 50	65 75	45 47 <u>1</u> 50	75	45 50 55	75 	47 50 55

23 23 a

2. Unterzüge aus ein und zwei breitflanschigen Differdinger T-Eisen.

d) Gesamtbelastung der Decke 850 kg pro qm.



Die mit - bezeichneten Reihen enthalten die Träger

Be- eich-					erlich			Be	lastu	ngsb	reite	b in	Meter	rn vo	n:							
ung	1	II	1	II	3, I	п	1	II	1	11	1 1	11	5, I	п	1	II	6, I	II	1	11	1	11
=		-	_	_	_		_ 18	Ξ	_ 18	=	18 18	=	18 18	Ξ	18 18 18	111	18 18 18		18 18 20		18 18 20	
=	_ _ 18	Ξ	_ 18	=	18 18	Ξ	18 20	=	18 18 20	_	18 20 20	=	18 20 22	=	20 20 22	_ 18	20 22 22	_ 18	20 22 22	18 18	22 22 24	18 18
	- 18 20	Ξ	18 20	=	18 20 22	Ξ	18 20 22	_ _ 18	20 22 22	_ 18	20 22 24	- 18 18	22 22 24	18 18	22 24 24	18 18 20	22 24 25	18 18 20	24 24 25	18 20 20	24 25 26	18 20 20
•	20 22	Ξ	18 20 22	_ 	20 22 24	_ 	22 22 24	18 20	22 24 25	18 20	22 24 26	18 20 20	24 25 26	18 20 22	24 25 27	20 20 22	25 26 27	20 22 22	26 27 28	20 22 22	26 27 28	22 22 22
•	18 22 24	 18	20 24 25	18 20	22 24 26	18 20	24 25 26	18 20 22	24 25 27	18 20 22	25 26 28	20 22 22	26 27 28	20 22 24	26 28 29	22 22 24	27 28 30	22 24 24	28 29 30	22 24 24	28 30 32	24 24 25
	20 24 26	18 20	22 24 27	20 22	24 26 28	18 20 22	25 26 28	20 22 24	26 27 29	20 22 24	27 28 30	22 24 24	28 29 32	22 24 25	28 30 32	24 24 25	29 32 34	24 25 26	30 32 36	24 25 26	32 34 36	25 26 27
=	22 25 27	20 22	24 26 29	18 22 24	25 27 30	20 22 24	26 28 30	22 24 24	27 29 32	22 24 25	29 30 34	24 24 26	30 32 36	24 25 26	30 34 36	24 26 27	32 36 38	25 26 27	34 36 38	26 27 28	36 38 40	26
	24 26 29	18 22 24	25 28 30	20 22 24	26 29 32	22 24 25	28 30 34	22 24 26	29 32 36	24 25 26	30 34 38	24 26 27	32 36 38	25 26 28	34 38 40	26 27 29	36 38 42½	26 28 29	38 40 42 <u>1</u>	27 29 30	38 42 <u>1</u> 45	26
	25 28 32	20 22 25	26 30 34	22 24 26	28 32 36	22 25 26	30 34 38	24 26 27	32 36 40	25 26 28	34 38 40	26 27 29	36 40 421	26 28 30	38 40 45	27 29 30	40 42½ 45	28 30 32	40 45 47 <u>1</u>	29 30 32	42½ 45 47½	30 32 34
	26 30 34	20 24 26	28 32 36	22 25 27	30 34 38	24 26 28	32 36 40	25 27 29	34 38 42 <u>1</u>	26 28 30	36 40 45	27 29 30	38 42½ 45	28 30 32	40 45 47½	29 30 34	42½ 45 50	30 32 34	45 47 <u>1</u> 50	30 34 36	45 50 55	3:
=	27 32 38	22 25 27	29 34 40	24 26 28	32 36 42½	25 27 29	36 40 45	26 28 30	38 42 <u>1</u> 45	27 29 32	40 45 47‡	28 30 34	42½ 45 50	29 32 36	45 47½ 55	30 34 36	45 50 55	32 34 38	47½ 50 55	34 36 38	50 55 60	36 38 40
	29 34 40	24 26 29	32 38 421	24 27 30	34 40 45	26 28 32	38 42± 47±	27 30 32	40 45 50	29 32 34	42½ 47½ 50	30 32 36	45 50 55	32 34 38	47 <u>1</u> 50 55	32 36 38	50 55 60	34 38 40	50 55 60	36 38 421	55 60 65	38 40 45
	30 36 421	24 27 30	34 40 45	26 28 32	36 42½ 47½	27 30 34	40 45 50	28 32 36	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 55	30 34 36	45 50 55	32 36 38	47½ 55 60	34 36 40	50 55 60	36 38 421	55 60 65	36 40 421	55 60 65	38 421 45	60 65 75	40 49 45
	32 38 45	25 28 32	36 421 471	26 30 34	40 45 50	28 32 36	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 55	30 34 38	45 50 55	32 36 40	47½ 55 60	34 38 40	50 55 65	36 40 42½	55 60 65	38 40 45	55 65 75	40 421 45	60 65 75	40 45 471	65 75 75	45
	34 42½ 47½	26 29 34	38 45 50	28 32 36	42½ 47½ 55	29 34 38	45 50 60	32 36 40	47½ 55 60	34 38 421	50 60 65	36 40 42 <u>1</u>	55 60 75	38 42 <u>1</u> 45	60 65 75	40 42½ 47½	60 75 75	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	65 75 —	42½ 47½ 50	75 75 —	45 47 50
	36 45 50	26 30 36	40 47 <u>1</u> 55	29 34 38	45 50 60	30 36 40	47½ 55 65	34 38 421	50 60 65	36 40 45	55 65 75	38 42½ 45	60 65 75	40 45 47 <u>‡</u>	65 75 —	42½ 45 50	65 75	45 47½ 50	75 	45 50 55	75 —	47 50 53
	38 45 55	27 32 38	42½ 50 60	30 36 40	47½ 55 65	32 38 421	50 60 65	36 40 -45	55 65 75	38 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	60 65 75	40 45 471	65 75	42½ 47½ 50	65 75	45 47 <u>1</u> 55	75 —	47½ 50 55	75 —	47½ 55 55	_	50 55 60

2. Unterzüge aus ein und zwei breitstanschigen Differdinger T-Eisen.

65 45

9.5

10.0

38 28 45 30 474

38 60 40 65

65 424

32 50

■ 47½ 32 50 36

■ | 50 | 34 | 55

GÓ

+1+

2. Unterzüge aus ein und zwei breitflanschigen Differdinger X-Eisen.

f) Gesamtbelastung der Decke 1250 kg pro qm.

Die mit — bezeichneten Reihen enthalten die Träger

Statz- weite	Ве-			E	rford	erlich	e Tri	iger i		mme elastu							inger	I-Ei	sen b	ei eir	ner		
l	zeich- nung		,0		5		,0		,5	4	,0	4	,5	5	,0	5	,5	6		6			,0
m		I	II	I	11	I	II	1	11	I	11	1	11	1	п	I	11	I	11	1	11	I	I
2,0	Ξ	=	Ξ	_ _ 18	=	18 18	_	18 18 18	Ξ	18 18 18	_	18 18 20	=	18 20 20	=	20 20 20	Ξ	20 20 22	_ 18	20 20 22	18 18	20 22 22	18 18 18
2.5	=	18 18	=	18 18 20	_	18 20 20	Ξ	20 20 22	_ 18	20 22 22	_ 18	20 22 22	18 18	22 22 24	18 18 18	22 24 24	18 18 18	22 24 24	18 18 20	24 24 25	18 20 20	24 24 25	20
3,0	=	18 20 22	=	20 20 22	_ _ 18	20 22 24	18	22 22 24	18 20	22 24 25	18 18 20	24 24 25	18 20 20	24 25 26	20 20 20	25 26 26	20 20 22	25 26 27	20 22 22	26 27 28	22 22 22	27 28 28	25
3,5	-	20 22 24	_ 18	22 24 24	18 20	22 24 25	18 18 20	24 25 26	18 20 22	25 26 27	20 20 22	26 27 28	20 22 22	26 28 29	22 22 24	27 28 29	22 24 24	28 29 30	22 24 24	29 30 32	24 24 25	30 30 32	2:
4,0	Ξ	22 24 25	18 20	24 25 26	18 20 22	25 26 28	20 22 22	26 27 29	20 22 24	27 28 30	22 22 24	28 29 30	22 24 24	29 30 32	24 24 25	30 32 34	24 25 26	32 34 36	25 25 26	32 34 36	25 26 27	34 36 38	26
4,5	Ξ	24 25 27	18 20 22	25 27 29	20 22 24	26 28 30	22 22 24	28 29 32	22 24 25	29 32 34	24 24 26	30 32 36	24 25 26	32 34 36	25 26 27	34 36 38	26 27 28	36 38 40	26 27 28	36 38 40	27 28 29	38 40 421	25
5,0	Ξ	25 27 29	20 22 24	27 29 32	22 24 25	28 30 34	22 24 26	30 32 36	24 25 26	32 36 38	25 26 27	34 36 40	26 27 28	36 38 40	27 28 29	38 40 421	28 29 30	40 42 <u>1</u> 45	28 29 30	42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 45	29 30 32	42½ 45 47½	31 31
5,5	Ξ	26 29 32	22 24 25	28 32 36	24 24 26	30 34 36	24 26 27	34 36 40	25 27 28	36 38 42½	26 28 29	38 40 421	27 29 30	40 42 <u>1</u> 45	28 30 32	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	29 30 32	45 45 47 <u>1</u>	30 32 34	45 47½ 50	32 34 36	47½ 50 55	3
6,0	Ξ	28 32 36	22 24 26	30 34 38	24 26 28	34 36 40	25 27 29	36 40 421	27 28 30	38 42 <u>1</u> 45	28 29 32	42½ 45 47½	29 30 34	45 47 <u>1</u> 50	30 32 34	45 47 <u>1</u> 50	32 34 36	47 <u>1</u> 50 55	34 36 38	50 55 55	36 36 38	55 55 60	31
6,5	-	30 34 38	24 26 28	34 38 42½	25 27 29	36 40 45	27 29 30	40 42½ 47½	28 30 32	42 <u>1</u> 45 50	30 32 34	45 47½ 50	32 34 36	47 <u>1</u> 50 55	34 36 38	50 55 55	36 36 38	55 55 60	36 38 40	55 60 60	38 40 42½	55 60 65	40
7,0	-	32 36 421	25 27 29	36 40 45	26 29 32	40 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	28 30 34	42½ 47½ 50	30 32 36	45 50 55	32 34 36	47 <u>1</u> 55 55	34 36 38	50 55 60	36 38 40	55 60 65	38 40 42 <u>1</u>	55 60 65	40 42½ 45	60 65 75	40 42 <u>1</u> 45	65 75 75	4:
7,5	-	34 40 45	26 28 32	38 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	28 30 34	42½ 47½ 50	29 32 36	45 50 55	32 36 38	50 55 60	34 36, 40	55 55 60	36 38 421	55 60 65	38 40 42 <u>1</u>	60 65 75	40 42± 45	65 65 75	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	65 75 75	45 45 47½	75 75 —	45
8,0	Ξ	36 42½ 47½	27 30 34	40 47½ 50	29 32 36	45 50 55	32 36 38	50 55 60	34 38 40	55 60 65	36 40 42½	55 60 75	38 42 <u>1</u> 45	60 65 75	40 45 471	65 75 75	42½ 45 47½	75 75	45 47½ 50	75 	47½ 50 55	75 _	50 50 51
8,5	=	38 45 50	28 32 36	45 50 55	30 34 38	47½ 55 60	34 36 40	55 60 65	36 40 42½	55 65 75	38 421 454	60 65 75	42½ 45 47½	65 75	45 47½ 50	75 75	45 47½ 50	75 —	47½ 50 55	_	50 55 55		58 58 60
9,0	-	42½ 47½ 55	29 34 38	47½ 55 60	32 36 40	50 55 65	36 40 42½	55 65 75	38 42½ 45	60 75 75	42§ 45, 47§	65 75	45 47 <u>1</u> 50	75 —	47½ 50 55	75	471 50 55		50 55 60	-	55 55 60	-	55 60 65
9,5	-	45 50 60	30 36 40	50 55 65	34 38 421	55 60 75	38 42 <u>1</u> 45	60 75 75	40 45 47 <u>1</u>	65 75	45 471 50	75	471 50 55	75 —	50 55 55	Ξ	50 55 60	Ξ	55 60 60	Ξ	55 60 65	_	60 65 78
0,0	-	45 55 65	32 38 42½	55 60 75	36 40 45	60 65 75	40 45 47}	65 75	42½ 47½ 50	75 —	45 50 55	75 —	50 55 55		55 55 60	=	55 60 65	=	60 60 65	=	60 65 75	=	65 75 75

 für Deckenlast allein.
 ...
 und ½ Stein starke ein Geschoft (4 m) hohe Zwischenwand.
 I bedeutet 1 Träger.

 ...
 ...
 1 n.
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...</t

ütz- eite	Be- zeich-					erlich			В	elastu	mgsb	reite	b in	Mete	rn ve	n:	ger	~~******	~II O				
1	nung	1	0, 11	1	11	1	0	1	5 II	4. 1	0,	1 I	,5 11	5, I	O II	5 1	,5 11	1	0	1	,5 II	1	,0 11
2,0		<u>-</u>		18 18	_	18 18 18	_	18 18 20		18 18 20	-	18 20 20	111	20 20 22	_ 18	20 22 22	- 18 18	20 22 22	18 18 18	22 22 22	18 18 18	22 22 24	18 18 18
2,5	-	18 20	=	18 20 20	Ξ	20 20 22	<u>-</u>	20 22 22	18	22 22 24	18 18	22 24 24	18 18 18	22 24 24	18 18 20	24 24 25	18 20 20	24 25 25	20 20 20	25 25 26	20 20 20	25 26 26	20 20 22
6,0	1	18 20 22	_ 18	20 22 24	18 18	22 24 24	18 18 20	24 24 25	18 18 20	24 25 26	18 20 20	25 26 26	20 20 22	25 26 27	20 22 22	26 27 28	22 22 22	27 28 29	22 22 24	28 28 29	22 24 24	28 29 30	24 24 24
5,5	-	22 22 24	18 20	22 24 25	18 20 20	24 25 26	20 20 22	25 26 27	20 22 22	26 27 28	22 22 24	27 28 29	22 22 24	28 29 30	22 24 24	29 30 32	24 24 25	30 32 32	24 25 25	32 32 34	24 25 26	32 34 36	25 26 26
1.0	-	24 25 26	18 20 22	25 26 28	20 22 22	26 27 29	20 22 24	27 29 30	22 24 24	29 30 32	24 24 25	30 32 84	24 25 26	32 34 36	25 25 26	34 34 36	25 26 27	34 36 38	26 27 27	36 38 40	27 27 28	38 38 40	27 28 29
1.5	-	25 26 28	20 22 24	26 28 30	22 22 24	28 30 32	22 24 25	30 32 34	24 25 26	32 34 36	25 26 27	34 36 38	26 26 27	36 38 40	26 27 28	38 40 40	27 28 29	38 40 421	28 29 30	40 42 <u>1</u> 45	29 30 30	421 45 45	30 30 32
6,6	-	26 29 30	22 24 24	28 30 34	22 24 26	30 34 36	24 25 27	32 36 38	25 26 28	36 38 40	26 27 29	38 40 42½	27 28 30	40 42 <u>1</u> 45	28 29 30	42 <u>1</u> 45 45	29 30 32	45 45 47½	30 32 34	45 47½ 50	32 34 34	47½ 50 50	32 34 36
5,5	3	28 30 34	22 24 26	30 34 36	24 26 27	34 36 40	26 27 28	36 40 421	27 28 29	38 42 <u>1</u> 45	28 29 30	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	29 30 32	45 45 47 <u>1</u>	30 32 34	45 47½ 50	32 34 36	47 <u>1</u> 50 55	34 36 36	50 55 55	36 36 38	55 55 55	36 38 40
6,0	-	30 34 38	24 26 27	34 36 40	25 27 29	36 40 42½	27 29 30	40 42 <u>1</u> 45	28 30 32	42½ 45 47½	30 32 34	45 47½ 50	32 34 36	47½ 50 55	34 36 38	50 55 55	36 36 38	55 55 60	36 38 40	55 60 60	38 40 42}	60 60 65	40 42 42
6,5	-	32 36 40	25 27 29	36 40 45	27 29 30	40 421 471	28 30 32	42 <u>4</u> 47 <u>4</u> 50	30 32 36	47½ 50 55	32 34 36	50 55 55	34 36 38	55 55 60	36 38 40	55 60 65	38 40 42 <u>1</u>	60 60 65	40 42 <u>1</u> 45	60 65 75	42 <u>8</u> 42 <u>1</u> 45	65 75 75	42 45 47
7,0	-	36 40 45	26 28 30	40 42 <u>1</u> 47 <u>1</u>	28 30 34	42 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	30 32 36	47½ 50 55	32 36 38	50 55 60	36 38 40	55 55 60	38 40 42]	55 60 65	40 42 <u>1</u> 45	60 65 75	40 421 45	65 75 75	421 45 471	75 75 75	45 47 <u>1</u> 50	75 75 —	47 47 50
7,5	-	38 49 <u>1</u> 47 <u>1</u>	27 30 34	42 <u>4</u> 47 <u>1</u> 50	29 32 36	47 <u>1</u> 50 55	32 36 38	50 55 60	36 38 40	55 60 65	38 40 42§	60 65 75	40 42 <u>4</u> 45	65 65 75	421 45 471	65 75 75	45 47 <u>1</u> 50	75 75	47± 47± 50	75	47½ 50 55	=	50 55 55
8,0	-	40 45 50	29 33 36	45 50 55	32 36 38	50 55 60	34 38 40	55 60 65	38 40 424	60 65 75	40 42 <u>1</u> 45	65 75 75	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	75 75	45 47½ 50	75	47 <u>1</u> 50 55	115	50 55 55	11.1	55 55 55	-	55 55 60
8,5	Ξ	49 <u>4</u> 47 <u>4</u> 55	30 34 38	47½ 55 60	34 36 40	55 60 65	36 40 42½	60 65 75	40 42 <u>1</u> 45	65 75 75	42½ 45 47½	75 75 —	45 47 <u>1</u> 50	75 —	47½ 50 55		50 55 55	1 1	55 55 60	-	55 60 60	=	60 65
9,0	-	45 50 60	32 36 40	50 55 65	36 40 42 <u>1</u>	55 65 75	38 42½ 45	65 75 75	421 45 50	75 75	45 47 <u>1</u> 50	75 - -	47 <u>1</u> 50 55		50 55 60	9.64	55 55 60	0.110	55 60 65	=	60 65 65	-	65 75
9,5	=	47) 55 65	34 38 42½	55 60 75	38 42} 45	60 75 75	42 <u>1</u> 45 50	75 75	45 47½ 55	75 —	47½ 50 55	Ξ	50 55 60	=	55 60 60	-	60 60 65	8	60 65 75	=	65 75 75	_	75 75
0,0	-	50 60 75	36 40 45	60 65 75	40 45 47‡	65 75	45 47 <u>1</u> 50	75	47 <u>1</u> 50 55	=	50 55 60	-	55 60 65	=	60 60 65	=	60 65 75	1 1	65 75 75	0	75 75	_	75

2. Unterzüge aus ein und zwei breitflanschigen Differdinger <u>T</u>-Eisen

h) Gesamtbelastung der Decke 1750 kg pro qm.

Die mit - bezeichneten Reihen enthalten die Träger

2. Unterzüge aus ein und zwei breitstanschigen Differdinger T-Eisen.

i) Gesamtbelastung der Decke 2000 kg pro qm.

für	Deckenlast													
	-	und 1	Stein	starke	ein	Geschoß	(4	m)	hohe	Zwischenwand.	I b	edeute	et 1 7	Fräger.
-	**	., 1	**	-	41		(4	1	49	**	II		2	
		_			_		_	_						

eite	zeich-	2	0	9	1.5	1 3	0	1 9	5,5		.0	reite	.5		0		.5	1 8	.0	l e	.5	1 2	0,0
1 12	nnng	1	11	1	11	1	11	1	11	I	II	I	11	I	11	1	11	I	11	1	11	I	11
2,0	-	18 18	=	18 18 18	=	18 18 20	Ξ	20 20 20	=	20 20 22	18 18	20 22 22	18 18 18	22 22 22	18 18 18	22 24 24	18 18 18	24 24 24	18 18 20	24 24 24	18 20 20	24 24 25	20 20 20
2,5	Ξ	18 20 20	=	20 22 22	_ 	22 22 24	18 18	22 24 24	18 18 18	24 24 25	18 20 20	24 25 25	20 20 20	25 26 26	20 20 22	26 26 27	20 22 22	26 27 27	22 22 22	27 28 28	92 22 22	28 28 29	22 22 24
3,0	-	20 22 24	18 18	22 24 25	18 18 20	24 25 26	18 20 20	25 26 27	20 20 22	26 27 28	20 22 22	27 28 29	22 22 24	28 29 29	22 24 24	29 30 30	24 24 24	30 30 32	24 24 25	30 32 34	24 25 25	32 34 34	25 25 26
3,5	Ξ	24 24 26	18 20 20	25 26 27	20 20 22	26 27 28	22 22 24	28 29 30	22 24 24	29 30 32	24 24 24	30 32 32	24 25 25	32 34 34	25 25 26	34 34 36	25 26 27	36 36 38	26 27 27	36 38 38	27 27 28	38 38 40	28 28 29
1.0	Ξ	25 26 28	20 22 22	27 28 30	22 22 24	29 30 32	24 24 25	30 32 34	24 25 26	32 34 36	25 26 27	34 36 38	26 27 27	36 38 40	27 28 28	38 40 424	28 28 29	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	29 29 30	42½ 42½ 45	29 30 30	42 <u>1</u> 45 45	30 32 32
1,5	-	27 29 30	22 24 24	29 .32 .34	24 24 26	32 34 36	25 26 27	34 36 38	26 27 25	36 38 40	27 28 29	38 40 42½	28 29 30	42½ 42½ 45	29 30 32	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	30 32 32	45 47½ 47½	32 32 34	47 <u>1</u> 50 50	32 34 36	50 50 55	34 36 36
5.0	-	29 32 34	24 25 26	32 36 38	25 26 27	36 38 40	26 27 29	38 40 42§	28 29 30	40 42 <u>1</u> 45	29 30 32	45 45 47 <u>1</u>	30 32 34	45 47½ 50	32 34 36	47§ 50 55	34 36 36	50 55 55	36 36 38	55 55 55	36 38 40	55 55 60	38 40 40
5,5	-	82 36 38	25 26 28	36 38 42½	26 28 29	38 421 45	28 29 30	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	30 32 32	45 47 <u>1</u> 50	32 34 36	47 <u>1</u> 50 55	34 36 36	50 55 55	36 36 38	55 55 60	38 38 40	55 60 60	38 40 42 <u>1</u>	60 60 65	40 42½ 42½	65 65 75	42 42 45
6,0		34 38 421	26 28 29	38 42 <u>1</u> 45	28 29 32	42½ 45 47½	30 32 34	47 <u>1</u> 50 55	32 34 36	50 55 55	34 36 38	55 55 60	36 38 40	55 60 65	38 40 421	60 65 65	40 42 <u>1</u> 45	65 65 75	42 <u>1</u> 45 45	65 75 75	45 45 47 <u>1</u>	75 75	47 47 50
6,5	-	38 421 45	27 29 32	49 <u>1</u> 45 50	30 32 34	47 <u>1</u> 50 55	32 34 36	50 55 55	36 36 40	55 60 60	38 40 42½	60 60 65	40 42 <u>1</u> 45	65 65 75	421 45 45	65 75 75	45 45 47 47	75 75 —	47½ 47½ 50	75	47½ 50 50	=	50 55 55
7.0	-	40 45 47 <u>1</u>	29 32 34	45 50 55	32 34 36	50 55 60	36 38 40	55 60 65	38 40 42 <u>1</u>	60 65 75	40 42½ 45	65 75 75	12 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	75 75 —	45 47 <u>1</u> 50	75 —	47 <u>1</u> 50 50	=	50 55 55	1	55 55 55	1.6.1	55 55 60
7,5	-	45 47 <u>1</u> 55	30 34 36	50 55 60	34 36 40	55 60 65	38 40 42½	60 65 75	40 42‡ 45	65 75 75	45 45 47 <u>1</u>	75	47½ 47½ 50	75	50 50 55	Ξ	50 55 55		55 55 60		55 60 60	=	60 60 65
8,0		47½ 50 55	32 36 40	55 60 65	36 40 421	60 65 75	40 42½ 45	65 75 75	42 <u>1</u> 45 47 <u>1</u>	75	47½ 50 50	Ξ	50 55 55	=	55 55 60		55 60 60		60 60 65	10	60 65 75	=	65 75 75
8.5	-	50 55 60	34 38 421	55 65 75	38 42½ 45	65 75 75	42½ 45 47½	75	47½ 50 55	3	50 55 55	3	55 55 60	-	55 60 65	3	60 65 65		65 65 75	1.10	75 75	11.11	75 —
9,0		55 60 65	36 40 45	60 75 75	42½ 45 47½	75 75	45 474 55	=	50 55 55	0 1	55 55 60	2	55 60 65		60 65 75	=	65 75 75	-	75 75	1 11	=	- 1	
9.5	-	55 65 75	38 42½ 47½	65 75	45 47½ 50	75	47± 50 55	=	55 55 60	=	55 60 65	=	60 65 75		65 75 75		75		-		=	=	-
0.0	-	60 75	40 45 50	75	45 50 55		50 55 60	_	55 60 65	-	60 65 75	-	65 75 75	_)	75 :		-				-	=	

D. Deckenträger.

Die nachstehenden Tabellen bilden eine Ergänzung zu den Tabellen der Unterzüge aus ein und zwei Trägeren für Decken- und Wandbelastung. Sobald Stützweite, Trägerentfernung und die gleichmäßig verteilte Last für den Quadratmeter gegeben oder angenommen sind, können die erforderlichen Profile der normalen I-Eisen oder der breitflanschigen Differdinger I-Träger ohne jede weitere Rechnung bestimmt werden. Bei den angenommenen Gesambtelastungen von 500, 600, 750, 850, 1000, 1250, 1500, 1750 und 2000 kg/m² wird es, falls Stützweite, Trägerentfernung oder Belastung um ein Geringes abweichen, immer möglich sein, durch Interpolation (vgl. Schlußbemerkung Seite 125) den erforderlichen Träger zu bestimmet. Treten zu der gleichmäßigen Belastung noch Einzellasten hinzu, so kommt zweckmäßig nach Benutzung der Umrechnungsformeln Seite 116 und 117 die "Allgemeine Tabelle für Deckenträger und Unterzüge aus 1, 2, 3 und 4 Träger" (Seite 102 bis Seite 115) zur Anwendung.



Normale I-Eisen. Gesamtbelastung pro Quadratmeter Decke:

a) 500 kg.

0,8	0,9	1,0					Erforderliche Träger in Nummern der deutschen Normalprofile oder genieteten Träger bei einer Trägerentfernung e in Metern von:														
8		1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25		2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	
	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	9	9	9	9	10	10	
8	8	10	10	8 10	9	9	9	9	10 12	10 12	10 12	10 13	11	11	12	12 15	12 15	13 16	13	10	
11	11	12	12	12	13	13	13	14	14	14	15	15	16	16	17	17	18	18	19	19	
13	13	14	14	14	15	15	15	16	16	16	17	17	18	18	19	20	20	21	21	29	
																		-		2	
																				21	
19	20	20	21		22	22	22	23	23	24	24	25								35	
21	21	22	22	23	23		24			25	26	26	27	28	29	30	32	32	34	3	
																				34	
25	26	26	27	28	28	29	29	30	30	32	32	32	34	34	36	36	38	38	40	40	
										1	•				,						
	_	-	_	-		_	-	-	<u> </u>	-		_	-	_	1	<u> </u>	1	- 11-	1	4,0	
8	8	8	9	9	9	10	10	10	10	10										10	
10	10	10	11	11	12	12	12	12	13	13	13	14	14	15	15	16	16	17	17	17	
																				2	
15	16	16	16	17	17	18	18	19	19	20	20	20	21	22	23					21	
17	17	18	18	19	19	20	20	21	21	22	22	22	23	24	25	26	27	27	1	25	
18	19	20	20	20	21	21	22	22	23	23	24	24	25	26	27	28	29	30	30	3	
								26												34	
23	24	24	25	26	26	27	27	28	28	29	29	30	32	32	34	36	36	36	38	3	
												32	34	34	36	36	38	40	40	40	
20	21	20	20	20	30	30	32					34	36	36	38	38	40	424	424	45	
0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0	
8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	9	9	9	10	10	10	11	11	11	11	
		11																		13	
12	13	13	14	14	15	15	16	16	16	17	17	17	18	19	19	20	21	21	22	25	
14	15	15	16	16	17		18	18	19	19	19	20	21	21	22	23	23	24	25	2	
				-																28	
20	20	21	21	22	23	23	24		25	25										3:	
21	22	22	23	24	24	25	26	26	27	27	28	28	30	32	32	34	34	36	36	3	
																			38	40	
26	27	28	28	29	30	30	32	32	32	34	34	34	36	38	38	40				45	
28	28	29	30	32	32	32	34	34	34	36	36	36	38	40	40	421	421	45	45	47	
0.8	0.9	1.0	1.1	1.2	1.3	1.4	1.5					20	2 25	25	2 75	3.0	3 25	9.5	9.75	4.0	
8	8	8	8	8	8	8	8	8	9	9	9	9	10	10	10	11	_	11	12	13	
9		10	10	10	11	11				12	12	12	13	14	14	14	15	15	16	16	
11			15	15	15	16	16	17	17			15								20	
15	15	16	17	17	18	18	19	19	19	20	20	21	22	22	23	24	25	25	26	26	
17	17	18	19	19	20	20	21	21	22	22	23	23	24	25	26	27	27	28	29	30	
												25	26	27	28	29	30	32	32	32	
20	23	23	24	25	24	26	27	27	28	29	29	30	32	30						36	
24	24	25	26	26	27	28	29	29	30	32	32	32	34	34	36	38	38	40	40	42	
												34	36	38	38	40	40	421	421	45	
29	29	30	32	32	32	34	34	36	36	36	38	36	40	421	421	424				47 50	
	21 22 22 23 25 0,8 8 8 8 10 12 13 15 17 18 20 22 22 25 26 0,8 8 8 10 21 22 23 24 25 26 26 27 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28	16 17 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 19 20 21 21 21 21 21 21 21 21 21 21 21 21 21	16 17 17 17 18 18 18 19 20 20 21 21 22 22 23 23 24 24 25 26 27 28 29 20 20 21 21 22 22 23 24 24 24 25 26 27 28 28 28 29 9 9 10 11 11 12 12 12 12 22 22 23 24 24 24 25 26 27 28 28 28 29 9 9 10 11 11 11 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12	16 17 17 17 17 17 18 18 18 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19	16 17 17 18 18 18 19 19 19 20 20 21 21 21 22 23 23 24 24 22 24 25 26 27 28 0,8 0,9 1,0 1,1 1,2 28 8 8 8 9 10 10 10 11 11 21 12 12 12 13 13 14 14 15 15 16 16 16 16 17 17 17 18 18 19 20 22 22 23 23 24 24 25 26 27 28 28 29 0,8 0,9 1,0 1,1 1,2 28 8 8 8 8 39 9 10 10 11 11 12 12 12 13 13 14 14 15 15 16 17 17 18 18 18 19 20 20 20 20 21 21 22 22 22 23 23 24 24 25 26 27 27 28 8 8 8 8 8 9 9 10 10 10 11 11 12 12 12 13 13 14 14 14 15 15 16 16 16 17 17 18 18 18 18 19 20 20 20 21 21 22 21 22 23 24 24 25 26 27 27 26 27 28 28 29 0,8 0,9 1,0 1,1 1,2 28 8 8 8 39 9 10 10 10 11 11 12 12 13 13 14 14 14 15 15 16 16 17 17 18 18 18 18 19 20 20 20 21 22 23 24 25 26 27 27 25 25 25 25 25 26 27 28 29 27 28 28 29 28 29 29 30 29 21 22 22 23 24 24 25 24 24 25 26 25 26 27 27 28 29 29 30 29 21 22 22 23 24 24 25 24 24 25 26 25 26 27 27 27 28 29 29 27 28 29 29 29 29 20 21 22 21 22 22 22 23 23 24 24 25 25 26 27 27 26 27 28 27 28 29 29 20 21 21 22 22 23 24 24 25 24 25 26 25 26 27 27 27 28 29 29 29 29 20 21 22 21 22 22 22 23 23 24 24 25 25 26 27 27 27 28 29 29 20 21 20 21 22 21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 25 26 25 26 27 27 27 28 29 29 20 20 20 21 21 21 21 22 22 23 23 24 24 25 25 26 27 27 26 27 28 27 28 28 29 29 20 20 20 21 21 21 21 21 21 21 21	16 17 17 17 18 18 18 18 18	16 17 17 17 18 18 19 19 20 20 20 20 20 20 20 2	16	16	16 17 17 17 18 18 19 19 19 20 19 20 20 21 22 22 23 23 21 21 22 22 23 23 24 24 25 23 24 25 25 36 27 27 28 28 25 26 27 28 28 29 29 30 30	16	16	16	16	16	16	16 17 17 17 17 18 18 18 19 19 19 19 20 20 20 21 21 22 22 23 23 23 24 19 19 20 20 20 21 21 22 22 23 23 24 24 25 26 27 27 28 29 29 30 30 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32	16 17 17 17 18 18 18 19 19 19 20 20 21 21 22 23 23 24 25 26 26 27 19 20 20 21 22 22 23 23 24 24 25 26 26 27 28 29 21 21 22 22 23 23 24 24 25 26 26 27 28 29 22 23 23 24 24 25 26 27 28 29 29 30 30 32 32 34 34 36 23 24 25 25 26 27 28 28 29 29 30 30 32 32 34 34 36 25 26 26 27 28 28 29 29 30 30 32 32 34 34 36 26 8 8 8 8 8 8 8 8 8	16 17 17 17 17 18 18 18 19 19 19 20 20 21 21 22 23 23 24 25 26 27 28 19 20 30 21 22 22 23 23 23 24 25 26 26 27 28 29 21 22 22 23 23 24 25 25 26 26 27 28 20 21 22 22 23 23 24 25 25 26 26 27 28 21 22 23 23 24 25 25 26 26 27 27 28 29 22 23 23 24 25 25 26 27 27 28 28 29 29 23 24 25 25 26 27 27 28 28 29 29 29 29 29 29	16 17 17 17 17 18 18 19 19 19 19 20 20 21 22 22 23 23 24 25 26 25 26 19 20 20 21 22 22 22 23 23 24 24 25 26 26 27 28 29 29 29 29 29 29 29	

1. Normale I-Eisen.



Gesamtbelastung pro Quadratmeter Decke: e) 1000 kg.

Stütz- weite		E	rford	erlich	e Trii	ger i	n Nu							ofile o		eniete	ten T	räger	bei e	ner	
l m	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25		2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0
1,0	8	8	8	8	8	8	9	9	9	9	9	10	10	10	11	11	11	12	12	12	13
1,5	12	10 12	10 13	11	11	11	12 14	12	12 15	12 15	13 16	13 16	13	14	14	15	15 19	16 19	16 20	17 20	17 21
2,5	14	14	15	15	16	16	17	17	18	18	18	19	19	20	21	22	22	23	23	24	25
3,0	16	16	17	18	18	19	19	20	20	21	21	21	22	23	24	24	25	26	27	27	28
3,5	18	18	19	20	20	21	22	22	23	23	24	24	24	25	26	27	28	29	30	32	32
4,0	19	20	21	22	22	23 25	24	24	25 27	25 27	26 28	26 29	27 29	28	29 32	30	32	32	34 36	34	34
4, 5 5, 0	23	24	25	24	26	27	28	28	29	30	30	32	32	34	34	36	36	38	38	40	40
5,5	25	25	26	27	28	29	30	30	32	32	32	34	34	36	36	38	40	40	424	421	42
6,0	26	27	28	29	30	32	32	32	34	34	36	36	36	38	40	40	424	421	45	45	47
6,5 7,0	28 30	29 32	30 32	32	32	34	34	34	36	36	36 38	38 40	38 40	40 421	424	42½ 45	45	45 471	47 <u>4</u> 50	47½ 50	50 55
-,-		,							1) 12	50 k	g.									
	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0
1,0	8	8	8	9	9	9	9	10	10	10	10	10	11	11	12	12	12	13	13	13	14
1,5	10 13	11	11	12	12 15	12 15	13	13 16	13 16	14	14	14	14	15 18	16	16 20	17 20	17 21	18	18 22	18
2,0	15	16	14	14	17	18	16 18	19	19	20	20	20	21	99	23	23	24	25	25	26	27
3,0	17	18	18	19	20	20	21	21	22	22	23	23	24	25	26	27	27	28	29	30	30
3,5	19	20	21	21	22	23	23	24	24	25	25	26	26	28	29	30	32	32	32	34	34
4,0	21	22	23	23	24	25	26	26	27	27	28	29	29	30	32	34	34	36	36	36	38
4,5 5,0	23	24	25	26 27	26 28	27 29	28	29	29	30	30	32	32	34	34	36 38	36 40	38 40	40	424	40
5,5	26	27	28	29	30	32	32	34	34	34	36	36	36	38	40	421	424	45	45	45	47
6,0	28	29	30	32	32	34	34	36	36	38	38	38	40	40	421	45	45	471	471	50	50
6,5 7,0	30	32	32	34	34	36 38	36 38	38	38	40 424	40 421	40	42½ 45	42½ 45	45	47½ 50	47½ 50	50	50 55	55	55
1,0	1 32	94	34	36	30	36	-30	40	***		00 k		40	40	479	50		33	30	00	0.0
	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0
1,0	8	. 8	9	9	9	10	10	10	10	11	11	11	11	12	12	13	13	14	14	14	15 20
1,5	11	11	12 15	12	13 16	13	13	14	14	14	15	15 19	15	16	17 20	17 21	18 22	18	19 23	19	24
2,5	16	17	17	18	18	19	20	20	20	21	21	22	22	23	24	25	26	26	27	28	28
3,0	18	19	20	20	21	22	22	23	23	24	24	25	25	26	27	28	29	30	32	32	32
3,5	20	21	22	23	24	24	25	25	26	27	27	28	28	29	32	32	34	34	34	36	36
4,0	22	23	24	25	26	27	27	28	29	29	30	30	32	32	34	36	36	38	38	40	40
4,5 5,0	24 26	25 27	26 28	27 29	28 30	29 32	30 32	30	32	32 34	32 36	34 36	34 36	36 38	36 40	38 421	40 421	40 45	42 <u>1</u> 45	42½ 45	42
5,5	28	99	30	32	32	34	34	36	36	38	38	38	40	40	421	45	45	471	471	50	50
6,0	30	32	32	34	36	36	36	38	38	40	40	421	421	421	45	471	471	50	50	55	55
6,5	32	34	34	36	36	38	40	40	40	421	421	421	45	45	471	50	50	55	55	55	320
7,0	34	36	36	38	38	40	421	421	421	45	45	45	471	471	50	55	55	55	320*	350*	370
	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	50 k	g. 1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0
1,0	9	9	9	10	10	10	11	11	11	11	12	12	12	13	13	14	14	14	15	15	16
1,5	12	12	13	13	13	14	14	15	15	15	16	16	16	17	18	18	19	19	20	20	21
2,0	14	15	16	16	17 20	17	18	18 21	18 22	19 22	19	20 23	20	21	22 25	22 26	23 27	24	24 29	25 29	26 30
2,5	17	18 20	18	19	20	23	21	24	25	25	26	26	27	24	29	30	32	32	34	34	34
3,5	22	22	23	24	25	26	26	27	27	28	29	29	30	32	32	34	34	36	36	38	38
4,0	24	25	26	26	27	28	29	30	30	32	32	32	34	34	36	38	38	40	40	421	42
4,5	26	27	28	29	30	32	32	32	34	34	34	36	36	38	40	40	421	421	45	45	45
5,0	28	29	30	32	32	34	34	36	36	36	38	38	38	40	421	421	45	45	471	471	50
5,5 6,0	30	32	33	34	34	36	36	38	38	40 421	40 421	40	421	421	45 474	47½ 50	47½ 50	50 55	50 55	55	55 55
6.5	34	36	36	38	40	40	421	421	424	45	45	45	471	50	50	55	55	55	330*	350*	370
7,0	36	38	38	40	421	421	424	45	45	471	471	475	50	55	55	55	320*	350*	380*	410*	430
									i	20	00 k	g.									
	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0
1,0	9 12	13	10 13	10 14	10 14	11	11 15	11 15	12 16	12 16	12	12 17	13 17	13 18	14	14 19	15 20	15 20	16 21	16 21	16
2,0	15	16	16	17	17	18	18	19	19	20	20	21	21	22	23	23	24	25	26	26	27
2,5	18	18	19	20	20	21	22	22	23	23	24	24	25	26	27	27	28	29	30	32	3:
3,0	20	21	22	23	23	24	25	25	26	26	27	27	28	29	30	32	32	34	34	36	36
3,5	23	24	24	25	26	27	27	28	29	30	30	32	32	34	34	36	36	38	38	40	40
4,0	25 27	26 28	27 29	28 30	29	29 32	30	32	32	32	34 36	34	34	36 40	38 40	38 421	40	421	421	424 471	43
5,0	29	30	32	34	34	36	36	36	38	38	40	40	40	421	45	424	471	471	50	50	53
5,5	32	32	34	36	36	38	38	40	40	423	421	421	423	45	471	50	50	55	55	55	5
6,0	34	36	36	38	38	40	40	421	421	45	45	45	471	471	50	55	55	55	55	340*	360
6,5	36	36	38	40	40	421	421	45	45	471	471	471	50	50	55	55	320*	350*	370*	400*	430
	38	38	40	421	421	45	45	471	471	50	50	50	55	55	55	340*	370*	400*	430	460	490



2. Breitslanschige Differdinger ⊥-Eisen.

Gesamtbelastung pro Quadratmeter Decke.
a) 500 kg.

stütz- weite			E	rford	erlich	e Tri	iger i	in Nu Ba	mme	rn de	r bre	tflans	ohige Meter	n Diffe	erdin	ger I-l	Eisen	bei ei	ner	-	
l m	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0
1,0	-	_	-	-	-	=	_	-	-	-	-	_	_	=	_	-	_	- 1	_	-	-
1,5 2,0	=	=		_	=	_	_		_	=		_	_	=	_	_	_	_	_	_	-
2,0	-	-	-		-v	-	-	_	-	=	=	_	-	-	_	-	-	-	-	-	-
3,0	=	_		_	v	_				_	_	_	_		_	=	_	=	18	18	1
4,0			_		-	_	_	_	_	_	_	-	_	-		18	18	18	20	20	2
4,5	=	=	-	=	=	_	-	-	-	-	=	18	18	18	18 20	20 20	20 22	20 22	20 22	22	2
5,5	=	_	_	_	_		_	_	18	18	18	20	20	20	22	22	22	24	24	24	5
6,0	-	-		_	-	18	18	18	20	20	20	20	20	22	22	24	24	24	25	25	1 2
6,5 7,0	_	_	=	18	18 20	20 20	20 20	20 22	20 22	20 22	22 22	22 22	22 24	24	24 25	24 25	25 26	26 27	26 28	27 28	2
										b) 6	00 k	ζ.									
	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4
1,0 1,5	1 =	=	=	=		=	=	_	Ξ	_	=	_	_		_	=	=		=	=	1
2,0 2,5	-	-	-	-	-	_	-	_	-	-	-	_	_	I	_	1 —	-	-	_	-	-
3,0	=	=	_	_	_	_	=		Ξ	_	_	_	_	_	_		_	_	_	18	1
3,5	_	_	_	=		_	=	=		=	_	_	_	_	_	_	18	18	18	20	1
4,0	=	_	-	-	_	-	-	-	-	-	-	-	-	18	18	18	20	20	20	20	1
4,5	_	_	_	=		=	=		18	18	18	18 20	18 20	20 20	20	20 22	22	22	22 24	22	
5,0 5,5	_	-	_	_	_	18	18	18	20	20	20	20	22	22	22	24	24	24	25	26	1
6,0	_	_	18	18 20	18 20	20 20	20 20	20 22	20 22	22 22	22 22	22 24	22 24	24 24	24 25	24 26	25 26	26 27	26 28	27 28	1
7,0	_	18	20	20	20	22	22	22	24	24	24	24	24	25	26	27	28	29	29	30	
											50 k	ζ.									
	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4
1,0 1,5	-	-	-	_	-	_	_	_	-	-	-	_	-	-	-	-	-	-	-	-	
2,0	-	_	_	_	_	_	=	_	_			_	_	_	_	_	_	_	_	_	
2,5 3,0	-	-	-	-	-	-	=	-	_	-	-	_	-	-	-	-	18	18	18	18	l
8,5	_	_	=	=	_	_	_	_	=		Ξ	_	_	_	18	18	20	20	20	20	
4,0	l –	_	-	_	_	_	_	-	_	_	18	18	18	18	20	20	20	22	22	22	
4,5	-	_	_	-	-	18	18	18 20	18 20	18 20	20	20 20	20 22	20 22	22 22	22	22	24 25	24 25	24 26	
5,0 5,5	_	_	_	18	18	20	20	20	22	22	22	22	22	24	24	25	26	26	27	27	
6,0	1-	18	18	20	20 22	20 22	22	22	22	22	24	24	24	25 26	25	26	27 28	28	28 30	29	1
6,5 7,0	18 20	20 20	20 22	20 22	22	24	22 24	24 24	24 24	24 25	24 25	25 26	25 26	27	27 28	28 29	30	29 32	32	32	1
										d) 8	50 k	g.									
1,0	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	1
1,5	_	=	_	1 -	=	=	-	_	=	=			-	=	=	=	1 =	=	=	1 -	
1,5 2,0 2,5	=	=	-	_	-	_	-	-	-	=	-	=	-	=	-	-	-	=	=	18	ì
8,0		_	=	=	=	=	_	=	=	=		_	=		_	18	18	18	18	20	
3,5	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	_	_	-	18	18	20	20	20	22	22	
4,0				_		18	18	18	18 20	18 20	18 20	18 20	18 20	20 22	20 22	22	22	22 24	24 25	24 25	l
5,0	_	-		18	18	20	20	20	20	20	22	22	22	24	24	24	25	26	26	27	ш
5,5 6,0	18	18 20	18 20	20	20 22	20 22	20 22	22	22	22	22	24 24	24 25	24 26	25 26	26 27	26	27	28 30	29 30	
6,5	20	20	20	22	22	22	24	24	24	25	25	26	26	27	28	29	30	30	32	34	
7,0	20	22	22	22	24	24	24	25	25	26	26	27	27	28	29	30	32	34	36	36	
			Y		1			1			000 1	-									
	0,8	9,0	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4
	1 -	-	-	_	-	-	-	-	_	-	_	_	-	-	-	-	_	_	_	Ξ	
1,0						_	_	-	-	_	_	-	_	- man	-		1 -	_	-	-	١.
1,5	-	1 -		15								1					1	19	10	10	
1,5	=	Ξ	=	=	Ξ	=	=	=	=	_	18	_ 	18	18 20	18 20	18 20	18 22	18 20 22	18 20 22	18 20 22	

2. Breitslanschige Differdinger T-Eisen.

Gesamtbelastung pro Quadratmeter Decke.

e) 1000 kg.

weite			E	rford	erlich	e Tra	ger i	n Nu Ba	mmer	n der	brei	tflans e in	chige Meter	n Diffe	rding	er I-E	isen	bei ein	er		
l tu	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	1 1	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0
4 0	-	-	-	- 1	-	-	18	18	18	18	20	20	20	20	22	22	24	24	24	25	25
4,5 5,0	-	-	18	18	18 20	18 20	20 20	20	20 22	20	22 22	22 24	22 24	22	24 25	24	25 26	25 27	26 28	26	27 29
5,5	18	18	20	20	22	22	22	22	24	24	24	24	25	26	26	27	28	29	30	30	32
6,0	20 20	20 22	20 22	22 22	22	22 24	24	24 25	24 26	25	25 26	26 27	26 27	27	28 30	29	30 32	30	32 36	34	34 38
7,0	22	22	24	24	24	25	26	26	27	27	28	28	29	30	32	34	36	36	38	40	40
									1) 12	50 k	g.									
	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0
1,0		_	_								_	_	=		_	=			=		_
2,0	-	_	-	-	_	-	_	_	_	-	-	_	-	-	_	_	_	-	18	18	18
2,5		_	_		_	-	-	_	-	-	18	18	18	18	18 20	18	18 20	18	20	20	20 22
3,5	=	_	_	_	_		18	18	18	18	20	20	20	20	22	22	22	24	24	24	25
4,0	_	_	_	18	18	18	20	20	20	20	20	22	22	22	24	24	25	25	26	26	27
4,5	-	18	18	20	20	20	20	22	22	22	22	24	24	24	25	26	26	27	28	28	29
5,0 5,5	18 20	20	20 22	20	22	22 24	22 24	22	24 25	24	24	24	25 26	26 27	27 28	28	28 30	29	30	30	32 36
6,0	20	22	22	24	24	24	25	25	26	26	27	27	28	29	30	32	34	36	36	38	38
6,5 7,0	22 24	24 24	24 25	24 25	25 26	26 27	26 28	27 28	27 29	28 29	28 30	29 30	30 32	32 34	34 36	36 38	36 40	38 40	40 421	40 45	42] 45
									8	() 15	00 k	g.									
	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0
1,0 1,5			_	_		_			_		\equiv	_	_	-	_		_		_		_
2,0	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_		_	_	=		_	18	18	18	18	18
2,5	-	-	-	-	-	-		_	-		_	_	-	18	18 20	18	20	20	20	20 24	22
3,5	_	=	_	=	18	18	18	18 20	18 20	18 20	18 20	18 20	18 22	20	20	22 24	22	22 24	24 25	26	24 26
4,0	_	18	18	18	20	20	20	20	22	22	22	22	24	24	25	25	26	27	27	28	29
4,5	18	20	20	20	22	22	22	22	24	24	24	24	25	26	26	27	28	29	30	30	32
5,0 5,5	20 22	20	22 22	22 24	22 24	24	24 25	24 26	25 26	25 26	25 27	26 28	26 28	27 29	28 30	29 32	30 34	32 36	32 36	34	36 38
6,0	22	24	24	24	25	26	26	27	28	28	29	29	30	32	34	36	36	38	40	421	42
6,5 7,0	24	24 25	25 26	26 27	26 28	27 29	28 29	28 30	29 30	30 32	30 34	32 34	32 36	34 38	36 40	38 40	40 42½	42½ 45	42½ 47½	45 471	47] 50
									1	1) 17	50 k	g.									
	0,8	0,9	1,0	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0	3,25	3,5	3,75	4,0
1,0	-	_	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	18
1,5 2,0		=	_	_	Ξ	_	=	_	_	_	_	_		_	18	18	18	18	18	18	20
	-	-	-	_	-	-	_	-	-	_	18	18	18	18	20	20	20	20	22	22	22
2,5	I —	1 —	18	18	18	18 20	18 20	18 20	18	18 22	20 22	20 22	20	20	22 24	22	24 25	24 26	24 26	24	25 28
2,5	l _					20	22	92	22	24	21	24	24	25	26	26	27	28	29	29	30
2,5 3,0 8,5	18	18		90					24	25		25	26	27	28	29	30	30	32	34	34
2,5 3,0 8,5 4,0 4,5	18 20	18 20	20 20	20 22	20 22	22	24	24			25	20						34	36	36	38
2,5 3,0 8,5 4,0 4,5 5,0	20 20	20 22	20 20 22	22 24	22 24	22 24	25	25	26	26	27	27	28	29	30	32	32				10
2,5 3,0 8,5 4,9 4,5 5,0 5,5	20 20 22	20 22 24	20 20 22 24	22 24 24	22 24 25	22 24 26	25 26	25 27	26 27	26 28	27 29	27 29	28 30	32	34	36	36	38	40	40	42
2,5 3,0 8,5 4,0 4,5 5,0 5,5 6,0 6,5	20 20 22 24 24	20 22 24 24 24 25	20 20 22 24 25 26	22 24 24 26 27	22 24 25 26 28	22 24 26 27 29	25 26 28 29	25 27 28 30	26 27 29 32	26 28 30 32	27 29 30 34	27 29 32 34	28 30 32 36	32 34 38	34 36 40	36 38 42½	36 40 421	38 42½ 45	40 42½ 47½	45 471	47 50
2,5 3,0 8,5 4,0 4,5 5,0 5,5 6,0	20 20 22 24	20 22 24 24	20 20 22 24 25	22 24 24 24 26	22 24 25 26	22 24 26 27	25 26 28	25 27 28	26 27 29 32 34	26 28 30 32 36	27 29 30 34 36	27 29 32 34 36	28 30 32	32	34 36	36	36 40	38 42½ 45	40 42½	45	47
2,5 3,0 8,5 4,0 4,5 5,0 5,5 6,0 6,5	20 20 22 24 24 24 26	20 22 24 24 24 25 26	20 20 22 24 25 26 28	22 24 24 26 27 28	22 24 25 26 28 29	22 24 26 27 29 30	25 26 28 29 32	25 27 28 30 32	26 27 29 32 34	26 28 30 32 36 3)	27 29 30 34 36	27 29 32 34 36	28 30 32 36 38	32 34 38 40	34 36 40 42½	36 38 42½ 45	36 40 42½ 47½	38 42½ 45 47½	40 42½ 47½ 50	45 47 <u>1</u> 55	47 50 55
2,5 3,0 8,5 4,0 4,5 5,0 5,5 6,0 6,5 7,0	20 20 22 24 24	20 22 24 24 24 25	20 20 22 24 25 26	22 24 24 26 27	22 24 25 26 28	22 24 26 27 29	25 26 28 29	25 27 28 30	26 27 29 32 34	26 28 30 32 36	27 29 30 34 36	27 29 32 34 36	28 30 32 36	32 34 38	34 36 40	36 38 42½	36 40 421	38 42½ 45 47½	40 42½ 47½ 50	45 47½ 55	47 50 55 4,0
2,5 3,0 8,5 4,0 4,5 5,0 5,5 6,0 6,5 7,0	20 20 22 24 24 24 26	20 22 24 24 25 26	20 20 22 24 25 26 28	22 24 24 26 27 28	22 24 25 26 28 29	22 24 26 27 29 30	25 26 28 29 32	25 27 28 30 32	26 27 29 32 34	26 28 30 32 36 3)	27 29 30 34 36	27 29 32 34 36	28 30 32 36 38	32 34 38 40 2,25	34 36 40 42½ 2,5	36 38 42½ 45	36 40 42½ 47½ 3,0	38 42½ 45 47½ 3,25	40 42½ 47½ 50 3,5	45 47½ 55 3,75	47 50 55 4,0
2,5 3,0 8,5 4,0 4,5 5,0 5,5 6,0 6,5 7,0	20 20 22 24 24 24 26	20 22 24 24 24 25 26	20 20 22 24 25 26 28	22 24 24 26 27 28	22 24 25 26 28 29	22 24 26 27 29 30	25 26 28 29 32	25 27 28 30 32	26 27 29 32 34	26 28 30 32 36 3)	27 29 30 34 36	27 29 32 34 36	28 30 32 36 38	32 34 38 40	34 36 40 42½	36 38 42½ 45	36 40 42½ 47½	38 42½ 45 47½	40 42½ 47½ 50	45 47½ 55	47 50 55 4,0
2,5 3,0 8,5 4,9 4,5 5,0 5,5 6,5 7,0 1,5 2,6 2,5 3,0	20 20 22 24 24 24 26	20 22 24 24 25 26	20 20 22 24 25 26 28	22 24 24 26 27 28	22 24 25 26 28 29 1,2	22 24 26 27 29 30	25 26 28 29 32 1,4	25 27 28 30 32 1,5	26 27 29 32 34 1,6	26 28 30 32 36 i) 20 1,7 — — 18 20	27 29 30 34 36 00 k 1,8	27 29 32 34 36 g . 1,9	28 30 32 36 38 2,0	32 34 38 40 2,25 ——————————————————————————————————	34 36 40 42½ 2,5 ———————————————————————————————————	36 38 42½ 45 2,75 	36 40 42½ 47½ 3,0 ———————————————————————————————————	38 42½ 45 47½ 13,25 ————————————————————————————————————	40 42½ 47½ 50 3,5 	45 47½ 55 3,75 — 18 20 22 25	47, 50 55 4, 0
2,5 3,6 4,5 5,5 6,0 6,5 7,0 1,5 2,6 3,6 3,5	20 20 22 24 24 26 0,8	20 22 24 24 25 26	20 20 22 24 25 26 28	22 24 24 26 27 28 1,1	22 24 25 26 28 29 1,2	22 24 26 27 29 30 1,3	25 26 28 29 32 1,4 ———————————————————————————————————	25 27 28 30 32 1,5 ———————————————————————————————————	1,6 - 18 20 22	26 28 30 32 36 i) 20 1,7 ———————————————————————————————————	27 29 30 34 36 00 k 1,8	27 29 32 34 36 g. 1,9	28 30 32 36 38 2,0 ———————————————————————————————————	32 34 38 40 2,25 ——————————————————————————————————	34 36 40 42½ 2,5 ———————————————————————————————————	36 38 42½ 45 2,75 ————————————————————————————————————	36 40 42½ 47½ 3,0 ———————————————————————————————————	38 42½ 45 47½ 3,25 ————————————————————————————————————	3,5 3,5 	3,75 3,75 	47,0 50 55 4,0
2,5 3,0 8,5 4,0 4,5 5,0 5,5 6,0 6,5 7,0 1,5 2,0 2,5 3,5 4,0	20 20 22 24 24 26 0,8	20 22 24 24 25 26 0,9	20 20 22 24 25 26 28 1,0	22 24 24 26 27 28 1,1	22 24 25 26 28 29 1,2 ———————————————————————————————————	22 24 26 27 29 30 1,3	25 26 28 29 32 1,4 ———————————————————————————————————	25 27 28 30 32 1,5 ———————————————————————————————————	1,6 1,8 1,8 20 22 24	26 28 30 32 36 1,7 ———————————————————————————————————	27 29 30 34 36 00 k 1,8 	27 29 32 34 36 g. 1,9	28 30 32 36 38 2,0 ———————————————————————————————————	32 34 38 40 2,25 ——————————————————————————————————	34 36 40 42½ 2,5 ———————————————————————————————————	36 38 42½ 45 45 2,75 ————————————————————————————————————	3,0 42½ 47½ 3,0 ———————————————————————————————————	38 42½ 45 47½ 3,25 ————————————————————————————————————	3,5 3,5 18 20 22 25 28 30	3,75 3,75 18 20 22 25 28 32	47,50 55 4,0 18 20 24 26 29 32
2,5 3,6 4,5 4,5 5,6 6,5 6,5 6,5 7,0 1,0 5,6 6,5 7,0 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 5,6 6,5 7,6 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5	20 20 22 24 24 26 0,8	20 22 24 24 25 26 0,9	200 202 224 255 266 28 1,0 	222 244 244 266 277 28 1,1 	22 24 25 26 28 29 1,2 ———————————————————————————————————	22 24 26 27 29 30 1,3	25 26 28 29 32 1,4 ———————————————————————————————————	25 27 28 30 32 1,5 ———————————————————————————————————	26 27 29 32 34 1,6 ———————————————————————————————————	26 28 30 32 36 i) 20 1,7 ———————————————————————————————————	27 29 30 34 36 00 k 1,8	27 29 32 34 36 g. 1,9	28 30 32 36 38 2,0 ———————————————————————————————————	32 34 38 40 2,25 ——————————————————————————————————	34 36 40 42½ 2,5 ———————————————————————————————————	36 38 42½ 45 2,75 ————————————————————————————————————	36 40 42½ 47½ 3,0 ———————————————————————————————————	38 42½ 45 47½ 13,25 ————————————————————————————————————	3,5 	3,75 	47,0 50 55 4,0 18 20 24 26 29 32 36 40
2,5 3,6 4,5 4,5 5,5 6,5 6,5 0 1,0 2,6 3,5 4,6 5,5 5,5 6,5 6,5 0 1,5 0 2,6 1,5 0 2,6 1,5 1,5 1,6 1,6 1,6 1,6 1,6 1,6 1,6 1,6 1,6 1,6	20 20 22 24 24 26 0,8	20 22 24 24 25 26 0,9 - - - 18 20 22 22 24 24 25 26	20 20 22 24 25 26 28 1,0	22 24 24 26 27 28	22 24 25 26 28 29 1,2 2 1 1,2 2 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	222 244 26 27 29 30 1,3 — — — — — — — — — — — — 22 24 25 27 27	25 26 28 29 32 1,4 ———————————————————————————————————	25 27 28 30 32 1,5 ———————————————————————————————————	26 27 29 32 34 1,8 ———————————————————————————————————	26 28 30 32 36 1,7 ———————————————————————————————————	27 29 30 34 36 00 k 1,8 	27 29 32 34 36 g. 1,9 	28 30 32 36 38 2,0 	2,25 2,25 2,25 18 20 22 24 26 28 30 34	34 36 40 42½ 2,5 ———————————————————————————————————	2,75 2,75 2,75 2,75 18 20 24 25 28 30 34 38	36 40 42½ 47½ 3,0 18 22 24 26 29 32 36 38	38 42½ 45 47½ 3,35 	3,5 	3,75 3,75 	4,0 55 4,0 55 4,0 188 20 24 26 29 32 36 40 45
2,5 3,6 4,5 4,5 5,6 6,5 6,5 6,5 7,0 1,0 5,6 6,5 7,0 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 5,6 6,5 7,6 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5 4,5	20 20 22 24 24 26 0,8	20 22 24 24 25 26 0,9	200 202 224 255 266 28 1,0 	222 244 244 266 277 28 1,1 	22 24 25 26 28 29 1,2 ———————————————————————————————————	222 24 26 27 29 30 1,3 — — — — — — — — — — — — 18 20 22 24 25	25 26 28 29 32 1,4 ———————————————————————————————————	25 27 28 30 32 1,5 ———————————————————————————————————	26 27 29 32 34 1,6 ———————————————————————————————————	26 28 30 32 36 1,7 ———————————————————————————————————	27 29 30 34 36 00 k 1,8 	27 29 32 34 36 8 1,9 	28 30 32 36 38 2,0 ———————————————————————————————————	2,25 2,25 	34 36 40 42½ 2,5 ———————————————————————————————————	2,75 2,75 2,75 18 20 24 25 28 30 34 38 40	36 40 42½ 47½ 3,0 18 22 24 26 29 32 36	38 421 45 471 3,25 	3,5 	3,75 3,75 	4,0

E. Allgemeine Tabelle für Deckenträger und Unterzüge

aus ein, zwei, drei und vier Trägern.

In den obigen Tabellen sind die Abmessungen für Deckenträger und Unterzüge von Deckenkonstruktionen gegeben, welche im Hochbau sehr oft zur Ausführung gelangen. Es gibt nun im Hochbau noch eine große Anzahl besonderer Fälle, in denen Trägerkonstruktionen angewendet werden, welche die für die Tabellen angenommenen Grenzen überschreiten, oder sich nicht in bestimmte Gruppen zusammenfassen lassen. Für diese Fälle die erforderlichen Abmessungen der Träger zu ermitteln, soll die folgend-Tabelle dienen. Dieselbe enthält die erforderlichen Träger für die gleichmäßig verteilten Belastungen von 0,25 bis 200 t und für die Stützweiten von 1 bis 15 m. Größere Belastungen und Stützweiten als 200 t bzw. 15 m kommen im Hochbau nur ganz ausnahmsweise vor.

In den in der Tabelle angegebenen Belastungen ist das Gewicht der Träger enthalten. Bei der Herstellung von Gebäuden mit Geschäfts-, Lager- oder Arbeitsräumen sind sehr oft größere Öffnungen, über denen hohe Mauern stehen, mittels Unterzüge aus eisernen Trägern zu überdecken; je nach der Last, welche die letzteren aufzunehmen haben, und der Stärke der Mauer müssen die Unterzüge aus zwei oder mehr Trägern bestehen. In der folgenden Tabelle sind daher die Abmessungen für Deckenträger und Unterzüge aus ein, zwei, drei und vier gewalzten und aus ein und zwei genieteten Träger angegeben; mehr als zwei genietete Träger zu einem Unterzug zu vereinigen, ist nicht zu empfehlen.

Besteht die Belastung der Unterzüge und Träger aus einer oder mehreren Einzellasten, so können für viele Fälle die erforderlichen Träger auch aus der folgenden Tabelle mit Hilfe der den Einzellasten gleich wirkenden gleichmäßig verteilten Belastung ermittelt werden. Wird die in der Tabelle angegebene gleichmäßige Belastung mit Q, jede Einzellast der auftretenden Belastung mit P bezeichnet, so ist allgemein Q = a · P diejenige gleichmäßig verteilte Belastung, nach welcher die Abmessungen der mit Einzellasten belasteten Trägerkonstruktionen nach der Tabelle bestimmt werden können.

Im folgenden ist der Faktor a für einige öfter vorkommende Belastungsfälle angegeben.

 Belastung durch eine Einzellast P im Abstande x von einem der beiden Auflager, Abb. 32.

$$\begin{split} & \text{Für } \mathbf{x} = 0.1 \ \text{ist } \mathbf{Q} = 0.72 \cdot \mathbf{P} \\ & \text{,} \quad \mathbf{x} = 0.2 \, \mathbf{1} \quad \text{,} \quad \mathbf{Q} = 1.28 \cdot \mathbf{P} \\ & \text{,} \quad \mathbf{x} = \frac{1}{4} \, \mathbf{1} \quad \text{,} \quad \mathbf{Q} = 1.66 \cdot \mathbf{P} \\ & \text{,} \quad \mathbf{x} = 0.8 \, \mathbf{1} \quad \text{,} \quad \mathbf{Q} = 1.68 \cdot \mathbf{P} \\ & \text{,} \quad \mathbf{x} = \frac{1}{3} \, \mathbf{1} \quad \text{,} \quad \mathbf{Q} = 1.78 \cdot \mathbf{P} \\ & \text{,} \quad \mathbf{x} = 0.4 \, \mathbf{1} \quad \text{,} \quad \mathbf{Q} = 1.92 \cdot \mathbf{P} \\ & \text{,} \quad \mathbf{x} = \frac{1}{2} \left(|\mathbf{Kinh} \right) \quad \mathbf{Q} = 2.00 \cdot \mathbf{P} \end{split}$$

 Belastung durch zwei gleiche Einzellasten P im Abstande x von den Auflagern. Abb. 33.

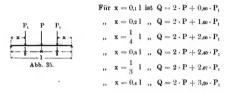


Für
$$\mathbf{x} = 0.1 \, \mathbf{l}$$
 ist $\mathbf{Q} = 0.80 \cdot \mathbf{P}$
,, $\mathbf{x} = 0.2 \, \mathbf{l}$,, $\mathbf{Q} = 1.60 \cdot \mathbf{P}$
,, $\mathbf{x} = \frac{1}{4} \, \mathbf{l}$,, $\mathbf{Q} = 2.60 \cdot \mathbf{P}$
,, $\mathbf{x} = 0.8 \, \mathbf{l}$,, $\mathbf{Q} = 2.40 \cdot \mathbf{P}$
,, $\mathbf{x} = \frac{1}{3} \, \mathbf{l}$,, $\mathbf{Q} = 2.67 \cdot \mathbf{P}$
,, $\mathbf{x} = 0.4 \, \mathbf{l}$,, $\mathbf{Q} = 3.30 \cdot \mathbf{P}$

3. Belastung durch drei gleiche Einzellasten P, die eine in der Mitte, die beiden anderen im Abstande x von den Auflagern, Abb. 34.



4. Belastung durch eine Einzellast P in der Mitte und zwei gleiche Einzellasten P, im Abstande x von den Auflagern, Abb. 35.



5. Belastung durch mehrere gleiche Einzellasten P in gleichen Abständen voneinander und von den Auflagern, Abb. 36.

> Besteht die Belastung aus n Einzellasten, so ist $Q = (n+1) \cdot P$



Für n gerade ist Q um ein weniges kleiner

als (n + 1) · P, was aber vernachlässigt werden kann. Sind die beiden Endabstände nur halb so groß als der Abstand der Lasten voneinander, also $=\frac{x}{Q}$, Abb. 37, so ist $Q = n \cdot P$.



.. 28. ., 26.

Besteht die Belastung eines Unterzuges aus der gleichmäßig verteilten Belastung Q1 und den Einzellasten P, so ist die zur Bestimmung der Trägerabmessungen nach der Tabelle anzunehmende gleichmäßige Belastung $Q = Q_1 + a \cdot P$, wobei $a \cdot P$ nach den obigen Werten zu berechnen ist.

Als Beispiel sei angenommen, daß ein Unterzug von 9 m Stützweite die beiden Einzellasten von je 3a t in der Entfernung von 3 m von den beiden Auflagern zu tragen habe, Abb. 38.

Der Abstand x ist dann
$$=\frac{1}{3}$$
; nach dem Obigen ist unter 2) für $x=\frac{1}{3}$

$$Q = 2$$
, $\sigma \cdot P = 2$, $\sigma \cdot 3 = 8$, $\sigma \cdot 1$ t.

Tritt nun zu der Belastung von den Einzellasten noch die gleichmäßig verteilte Belastung von 4,0 t hinzu, Abb. 39, so sind die Abmessungen des Unterzuges für eine gleichmäßige Belastung von 8,01 + 4,0 =

12,01 t zu bestimmen. Der Unterzug müßte also bei dieser Belastung nach Seite 107 34 34 bestehen: entweder aus einem I-Eisen No. 421/a. oder " zwei "



Allgemeine Tabelle für Deckenträger und Unterzüge

Stützweite 1,0-3,0 m. Die Belastung Q ist gleichmäßig über die ganze Stützweite

I bedeutet 1 Träger. H , 2 ,

Be-	Ert	forder	liche	Träge	in N	umm	ern d	er deu	tscher	Nor Mete	malpi	ofile o	der g	eniete	ten T	räger	bei ei	ner S	tützw	eite
Q		1,	,0			1	,5			2	,0			2	,5			3	,0	
t	I	п	ш	ш	ī	п	ш	ш	1	п	ш	пп	1	п	ш	ш	1	11	ш	ш
0,25 0,50 0,75	8 8 8	8 8 8	8 8 8	8 8 8	8 8 8	8 8 8	8 8 8	8 8 8	8 8 9	8 8 8	8 8 8	8 8 8	8 9 10	8 8 8	8 8 8	8 8	8 10 11	8 8 9	8 8 8	1 8
1,00 1,25 1,50 1,75	8 8 9	8 8 8	8 8 8 8	8 8 8	9 10 10 11	8 8 8 8	8 8 8	8 8 8 8	10 11 11 12	8 9 9	8 8 8	8 8 8	11 12 12 13	9 10 10	8 9 9	8 8 8 9	12 13 14 14	10 11 11 12	9 10 10 11	1
2,00 2,25 2,50 2,75	10 10 11 11	8 8 8 9	8 8 8	8 8 8 8	11 12 12 13	9 9 10 10	8 8 8 9	8 8 8 8	13 13 14 14	10 10 11 11	9 9 9 10	8 9 9	14 14 15 16	11 11 12 12	10 10 10 11	9 9 10 10	15 15 16 16	12 13 13 13	11 11 12 12	1 1 1 1
3,00 3,25 3,50 3,75	11 12 12 12	9 9 9 10	8 8 8 8	8 8 8 8	13 14 14 14	10 11 11 11	9 9 9 10	8 8 8 9	15 15 16 16	11 12 12 12	10 10 10 11	9 9 9 10	16 16 17 17	12 13 13 13	11 11 11 12	10 10 11 11	17 18 18 18	14 14 14 14	12 12 13 13	1 1 1 1
4,00 4,25 4,50 4,75	13 13 13 14	10 10 10 10	8 9 9	8 8 8 8	15 15 15 16	11 12 12 12	10 10 10 10	9 9 9	16 17 17 17	13 13 13 14	11 11 11 12	10 10 10 10	18 18 18 19	14 14 14 15	12 12 12 13	11 11 11 12	19 19 20 20	15 15 15 16	13 13 14 14	1 1 1 1
5,00 5,50 6,00 6,50 7,00	14 14 15 15 16	11 11 11 12 12	9 10 10 10 10	8 9 9 9	16 16 17 18 18	12 13 13 14 14	11 11 11 12 12	10 10 10 11 11	18 18 19 19 20	14 14 15 15 16	12 12 13 13 13	11 11 11 12 12	19 20 20 21 22	15 16 16 16 16	13 13 14 14 14	12 12 12 13 13	20 21 22 22 23	16 17 17 18 18	14 14 15 15 16	1 1 1 1
7,50 8,00 8,50 9,00 9,50	16 16 17 17	12 13 13 13 14	11 11 11 11 11	10 10 10 10	18 19 19 20 20	14 15 15 15 16	12 13 13 13 14	11 11 12 12 12	20 21 21 22 22	16 16 17 17	14 14 14 15 15	12 13 13 13 14	22 23 23 24 24	17 18 18 18 19	15 15 16 16 16	13 14 14 14 14	24 24 25 25 26	18 19 19 20 20	16 16 17 17 17	1 1 1 1 1 1
10,00 11,00 12,00 13,00 14,00	18 18 19 19	14 14 15 15 16	12 12 13 13 13	11 11 11 12 12	20 21 22 22 23	16 17 17 18 18	14 14 15 15 16	12 13 13 14 14	23 23 24 25 26	18 18 19 20	15 16 16 17 17	14 14 15 15 16	25 25 26 27 28	19 20 20 21 22	17 17 18 18 19	15 16 16 16 17	26 27 28 29 30	20 21 22 23 23	18 18 19 20 20	1 1 1 1 1
15,00 16,00 17,00 18,00 19,00	20 21 21 22 22	16 16 17 17	14 14 14 15 15	12 13 13 13 14	24 24 25 25 25 26	18 19 19 20 20	16 16 17 17 17	14 15 15 15 15	26 27 27 28 29	20 21 21 22 22	18 18 19 19	16 16 17 17 17	28 29 30 30 32	22 23 23 24 24	19 20 20 20 20 21	17 18 18 18 18	30 32 32 32 32 34	24 24 25 25 25 26	20 21 21 21 22 22	1 1 2 2 2
20,00 21,00 22,00 23,00 24,00	23 23 23 24 24	18 18 18 19	15 16 16 16 16	14 14 14 15 15	26 27 27 28 28	20 21 21 21 22 22	18 18 18 19	16 16 17 17	29 30 30 32 32	23 23 23 24 24	20 20 20 21 21	18 18 18 19	32 32 34 34 34	25 25 25 26 26	21 22 22 22 22 23	19 20 20 20 20 21	34 34 36 36 36	26 27 27 28 28	23 23 23 24 24	2 2 2 2
25,00 26,00 27,00 28,00 29,00	25 25 25 26 26	19 20 20 20 20 20	17 17 17 17 17	15 15 15 16 16	28 29 29 30 30	22 23 23 23 23 23	19 20 20 20 20 20	17 18 18 18 18	32 32 32 34 34	25 25 25 26 26	21 22 22 22 22 22	19 20 20 20 20 20	34 36 36 36 36	27 27 27 28 28	23 23 24 24 24	21 21 21 22 22 22	36 38 38 38 38	28 29 29 30 30	25 25 25 26 26	2 2 2 2 2 2
30,00 32,00 35,00 37,00	26 27 28 28	20 21 22 22	18 18 19 19	16 16 17 17	30 32 32 34	24 24 25 26	20 21 22 22	18 19 20 20	34 36 36 36	26 27 28 28	23 23 24 25	21 21 22 22	36 38 38 40	28 29 30 32	25 25 26 27	22 23 23 24	40 40 42½ 42½	30 32 32 34	26 27 28 28	2 2 2
40,00 42,00 45,00 47,50	29 30 30 32	23 23 24 24	20 20 20 21	18 18 18 19	34 34 36 36	26 27 27 28	23 23 24 24	21 21 21 22	38 38 40 40	29 30 30 32	25 26 26 27	23 23 24 24	40 42½ 42½ 42½	32 32 34 34	27 28 28 29	25 25 26 26	421 45 45 45	34 34 36 36	29 30 30 32	2 2 2
50,00 52,50 55,00 57,50	32 32 34 34	25 25 25 26	21 22 22 22	19 20 20 20	36 38 38 38	28 29 29 30	25 25 25 26	22 23 23 23	40 42½ 42½ 42½	32 32 34 34	27 28 28 29	25 25 25 26	45 45 45 471	34 36 36 36	30 30 32 32	27 27 27 28	47± 47± 47± 50	36 38 38 38	32 32 34 34	2 2 3

[-Eisen.)

Stützweite 3,5-5,5 m.

verteilt und enthält das Eigengewicht der Träger.

III bedeutet 3 Träger.

Allgemeine Tabelle für Deckenträger und Unterzüge

Stützweite 1,0-3,0 m.

I bedeutet 1 Träger. II . 2

Die Belastung Q ist gleichmäßig über die ganze Stützweite

(Normale

Be-	Er	forde	rliche	Träge	r in M	umm	ern d	er det			malpr ern ve		der g	eniete	ten T	räger	bei ei	ner S	tűtzw	eite
Q		1	1,0			1	,5		1	2	,0		1	2	1,5		1	3	,0	
t	I	п	ш	ıııı	1	11	ш	ш	I	п	ш	пп	I	п	ш	ш	I	11	ш	ım
60,00	34	26	23	21	40	30	26	24	421	34	29	26	474	36	32	28	50	40	34	30
62,50	34	27	23	21	40	32	27	24	45	34	30	27	478	38	32	29	50	40	34	32
65,00	36	27	23	21	40	32	27	24	45	36	30	27	474	38	32	29	55	40	36	32
67,50	36	27	24	21	40	32	27	25	45	36	30	27	50	38	34	30	55	40	36	32
70,00	36	28	24	22	421	32	28	25	45	36	32	28	50	38	34	30	55	421	36	32
72,50	36	28	24	22	424	32	28	25	474	36	32	28	50	40	34	30	55	421	36	32
75,00	36	28	25	22	424	34	28	26	471	36	32	28	50	40	34	32	55	421	36	34
77,50	38	29	25	22	421	34	29	26	471	38	32	29	55	40	36	32	55	421	38	34
80,00	38	29	25	23	428	34	29	26	478	38	32	29	55	40	36	32	55	424	38	34
82,50	38	29	25	23	45	34	29	27	471	38	34	29	55	424	36	32	55	45	38	34
85,00	38	30	26	23	45	34	30	27	50	38	34	30	55	421	36	34	320*	45	38	34
87,50	38	30	26	23	45	36	30	27	50	38	34	30	55	421	36	34	330*	45	38	36
90,00	40	30	26	24	45	36	30	27	50	40	34	30	55	421	36	34	340*	45	40	36
92,50	40	32	26	24	45	36	32	28	50	40	34	32	55	421	38	34	350	45	40	36
95,00	40	32	27	24	45	36	32	28	50	40	34	32	55	421	38	34	360*	45	40	36
97,50	40	32	27	24	471	36	32	28	55	40	36	32	55	45	38	34	370*	471	40	36
100,00	40	32	27	25	471	36	32	28	55	40	36	32	55	45	38	34	380*	471	40	36
105,00	421	32	28	25	471	38	32	29	55	421	36	32	330*	45	38	36	400*	471	421	38
110,00	421	34	28	25	471	38	34	29	55	421	36	34	350*	45	40	36	420	471	421	38
115,00	421	34	29	26	50	38	34	30	55	421	38	34	360*	471	40	36	440	50	421	38
120,00	421	34	29	26	50	40	34	30	55	421	38	34	380*	471	40	36	450	50	421	40
125,00	45	34	30	27	50	40	34	32	55	45	38	34	400°	471	421	38	470	50	45	40
130,00	45	36 36	30	27	55 55	40	36 36	32	330° 340°	45 45	38 40	36	410 420	47½ 50	421	38 38	490 510	55	45	40
135,00	45	30	30	21	30	40	36	32	340*	40	40	30	420	50	429	30	310	33	40	40
140,00	45	36	32	28	55	421	36	32	350*	45	40	36	440	50	421	38	540	55	45	42
145,00	474	36	32	28	55	421	36	32	360*	471	40	36	460	50	421	40	560	55	471	42
150,00	471	36	32	28	55	421	36	34	380*	471	40	36	470	50	45	40	580	55	471	42
155,00	471	38	32	29	55	421	38	34	390*	471	421	38	490	55	45	40	582	55	471	42
160,00	471	38	32	29	55	421	38	34	400*	478	424	38	500	55	45	40	600	55	471	42
165,00	471	38	34	29	55	45	38	34	420	471	421	38	520	55	45	421	620	55	471	45
170,00	50	38	34	30	320*	45	38	34	430	50	421	38	540	55	45	421	640	320	50	45
175,00	50	38	34	30	330*	45	38	36	440	50	424	38	560	55	471	421	660	330*	50	45
180,00	50	40	34	30	340*	45	40	36	450	50	421	40	580	55	471	421	680	340*	50	45
185,00	50	40	34	32	350*	45	40	36	470	50	45	40	580	55	474	424	700	350*	50	45
190,00	50	40	34	32	360*	45	40	36	480	50	45	40	600	55	471	421	720	360*	50	45
195,00	55	40	36	32	370*	471	40	36	490	55	45	40	620	55	471	45	740	370*	55	47

Bemerkung: Für die mit einem Stern verschenen Profile können auch I-Profile 60 gewählt werden.

								Stütz	weit	e 6,0	-8,0	m.								
Q		6	,0			6	,5			7	,0			7	,5			8	,0	
t	1	11	ш	пп	1	п	III	пп	1	11	ш	пп	I	п	ш	ш	1	II	III	ш
0,25	12	10	9	8	13	11	9	9	13	11	10	9	14	11	10	9	14	12	11	_
0,50	15	12	11	10	15	13	11	11	16	13	12	11	16	14	12	11	17	14	13	12
0,75	16	14	12	11	17	14	13	12	18	15	13	12	18	15	14	13	19	16	14	13
1,00	18	15	13	12	18	15	14	13	19	16	14	13	20	16	15	14	20	17	15	14
1,25	19	15	14	13	19	16	15	13	20	17	15	- 14	21	17	16	14	22	18	16	15
1,50	19	16	15	14	20	17	15	14	21	18	16	15	22	18	16	15	23	19	17	16
1,75	20	17	15	14	21	18	16	15	22	18	16	15	23	19	17	16	24	20	18	16
2,00	21	18	16	15	22	18	16	15	23	19	17	16	24	20	18	16	24	20	18	17
2,25	22	18	16	15	23	19	17	16	23	20	18	16	24	20	18	17	25	21	19	18
5,50	22	19	17	15	23	19	17	16	24	20	18	17	25	21	19	17	26	22	19	18
2,75	23	19	17	16	24	20	18	17	25	21	19	17	26	21	19	18	26	22	20	18
3,00	23	19	18	16	24	20	18	17	25	21	19	18	26	22	20	18	27	23	20	19
3,25	24	20	18	17	25	21	19	17	26	22	19	18	27	22	20	19	28	23	21	19
3,50	24	20	18	17	25	21	19	18	26	22	20	18	27	23	20	19	28	24	21	20
3,75	25	21	19	17	26	22	19	18	27	22	20	19	28	23	21	19	29	24	22	20

aus ein, zwei, drei und vier Trägern.

[-Eisen.) Sti

Stützweite 3,5-5,5 m.

verteilt und enthält das Eigengewicht der Träger.

III bedeutet 3 Trager.

Be-	1	torder	nene	rrage	111 1	· unnn	era d	er de	utsche in	Mete			Mar k	emete	ten 1	rager	bet et	ner S	uuzw	e160
Q		3	,5		1	4	,о			4	5			5	,0			5	5	
ŧ	1	11	ш	ш	1	п	ш	ш	ı	11	ш	ш	1	II	ш	m	1	11	ш	ш
60,00	55	424	36	32	55	424	38	34	340*	45	40	36	380*	471	40	36	420	478	421	38
62,50	55	424	36	34	55	45	38	34	350*	45	40	36	400*	478	424	38	430	50	424	38
65.00	55	424	36	34	330*	45	38	36	370°	171	40	36	410	474	421	38	450	50	424	40
67,50	55	421	38	34	340*	45	40	36	380*	471	40	36	420	50	421	38	470	50	45	40
70,00	55	45	38	34	350*	45	40	36	400*	478	424	38	440	50	424	38	490	50	45	40
72,50	320*	45	38	34	360*	471	40	36	410	478	421	38	460	50	421	40	500	55	45	40
75,00	330	45	38	36	380*	478	40	36	420	50	421	38	470	50	45	40	520	55	45	42
77,50	340*	45	40	36	390*	471	$42\frac{1}{2}$	38	440	50	421	38	490	. 55	45	40	540	55	45	42
80,00	350*	45	40	36	400*	478	424	38	450	50	421	40	500	55	45	40	560	55	474	42
82,50	360*	478	40	36	420	473	424	38	470	50	45	40	520	55	45	421	580	55	471	42
85,00	380*	471	40	36	430	50	421	38	480	50	45	40	540	55	45	421	582	55	471	42
87,50	390*	471	40	38	440	50	424	38	500	55	45	40	560	55	471	421	600	55	471	42
90,00	400*	471	421	38	450	50	421	40	510	55	45	40	580	55	473	421	620	55	471	45
92,50	410*	471	421	38	470	50	45	40	520	55	45	421	580	55	471	421	640	320	50	45
95,00	420	471	421	38	480	50	45	40	540	55	45	121	600	55	474	421	660	330*	50	45
97,50	430	50	421	38	490	55	45	40	560	55	471	421	620	55	471	45	680	340*	50	45
100,00	440	50	421	38	500	55	45	40	580	55	471	421	640	55	50	45	700	350●	50	45
105,00	460	50	45	40	540	55	45	424	600	55	471	421	660	330*	50	45	720	360*	50	47
110,00	490	50	45	40	560	55	471	421	620	55	471	45	700	350°	50	45	760	380*	55	47
115,00	510	55	45	40	580	55	471	421	660	330*	50	45	720	360*	50	471	800	100*	55	47
20,00	540	55	45	421	600	55	471	421	680	340*	50	45	760	380*	55	47	820	420	55	47
25,00	560	55	471	421	640	55	50	45	720	350*	50	45	800	400*	55	471	860	430	55	50
130,00	580 600	55 55	471	42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	660 680	340*	50 50	45	740 760	370° 380°	55 55	471	820 840	410 420	55 55	47½ 50	900 940	450 470	55 55	50
10,00	620	55	474	45	700	350*	50	45	800	400*	55	471	880	440	55	50	960	490	60	50
45,00	640	320°	50	45	740	360*	55 55	475	820	410	55	471	920	460	55	50	1000	500	60	55
50,00 55,00	660 680	340*	50	45	760 780	380*	55	471	840	420 440	55 55	50	940 980	470 490	55 60	55	1040 1090	520 540	60	55
	700	350*	50	45	800	400*	55	474	900	450	55	50	1000	500	60	55	1120	560	60	55
65,00	720	360*	50	471	820	420	55	475	940	470	55	50	1040	520	60	55	1150	580	60	55
70,00	740	386*	55	471	860	430	55	50	960	480	60	50	1090	540	60	55	1180	600	60	55
75,00	760	390*	55	474	880	440	55	50	980	500	60	55	1090	360	60	55		600	60	55
														1					00	
80,00	8(H)	400*	55	471	900	450	55	50	1020	510	60	55	1120	580	60	55	1240	620	-	55
85,00	820	410	55	474	940	470	55	50	1040	520	60	55	1180	580	60	55	1270	640	_	60
90,00	840	420	55	471	960	480	60	50	1090	540	60	55	1180	600	60	55	1330	660	-	60
95,00	860	430	55	50	980	490	60	55	1120	560	60	55	1240	620	_	55	1360	680	_	60
00,00	880	440	55	50	1000	500	60	55	1120	580	60	55	1270	640	-	55	1390	700	_	60

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehenen Profile können auch I-Profile 60 gewählt werden.

Stützweite 8,0	-10,5 m.
----------------	----------

Q		8	,5			9	,0			9	,5			10	0,0			10	0,5	
t	I	п	ш	пп	I	11	ш	ш	1	II	ш	ш	1	п	ш	пп	I	11	111	ш
0,25	15	12	11	-	15	13	_	_	15	13	_	_	16	_	-	_	16			
0,50	18	15	13	12	18	15	14	13	19	15	14	13	19	16	14	- 1	20	16	15	-
0,75	20	16	15	14	20	17	15	14	21	17	16	14	21	18	16	, 15	22	18	16	15
1,00	21	18	16	15	22	18	16	15	22	19	17	16	23	19	17	16	23	20	18	16
1,25	22	19	17	16	23	19	17	16	24	20	18	16	24	20	18	17	25	21	19	17
1,50	23	20	18	16	24	20	18	- 17	25	21	19	17	25	21	19	18	26	22	20	18
1,75	24	20	- 18	17	25	21	19	17	26	22	19	18	26	22	20	18	27	23	20	19
2,00	25	21	19	18	26	22	19	18	27	22	20	19	27	23	21	19	28	23	21	20
2,25	26	22	20	18	27	22	20	19	27	23	21	19	28	24	21	20	29	24	22	20
2,50	27	22	20	19	27	23	21	19	28	24	21	20	29	24	22	20	30	25	22	21
2,75	27	23	21	19	28	24	21	20	29	24	22	20	30	25	22	21	32	25	23	21
3,66	28	23	21	. 20	29	24	22	20	30	25	2:2	21	30	25	23	21	32	26	23	22
3,25	29	24	21	20	29	25	22	21	30	25	23	21	32	26	23	22	32	27	24	22
3,50	29	24	22	20	30	25	23	21	32	26	23	22	32	26	24	22	34	27	24	23
3,75	30	25	22	21	32	25	23	21	32	26	24	22	32	27	24	22	34	28	25	23

Allgemeine Tabelle für Deckenträger und Unterzüge

Stützweite 6,0-8,0 m.

(Normale

I bedeutet 1 Träger.

II , 2 ,

Die Belastung Q ist gleichmäßig über die ganze Stützweite

Be-	Er	forder	liche	Träge	r in M	umm	ern d	er det		Nor Mete			oder ge	eniete	ten T	räger	bei ei	ner St	ûtzw	eite
Q		6	,0		1	в	,5			7	,0			7	,5			8	0	
t	1	п	III	ш	I	п	ш	ш	I	11	ш	ш	I	п	ш	ш	1	11	ш	ш
4,00 4,25 4,50 4,75	25 26 26 26	21 21 22 22	19 19 19 20	18 18 18 18	26 27 27 27	22 22 23 23	20 20 20 21	18 19 19 19	27 28 28 28 29	23 23 23 24	20 21 21 21	19 19 20 20	28 29 29 30	24 24 24 25	21 22 22 22 22	20 20 20 21	29 30 30 32	24 25 25 25	22 22 23 23	20 21 21 21
5,00 5,50 6,00 6,50 7,00	27 27 28 29 30	22 23 23 24 24	20 21 21 21 21 22	19 19 19 20 20	28 28 29 30 30	23 24 24 25 25	21 21 22 22 22 23	19 20 20 21 21	29 30 30 32 32	24 25 25 26 26	22 22 23 23 24	20 21 21 22 22	30 32 32 32 34	25 26 26 27 27	22 23 24 24 24 25	21 21 22 22 22 23	32 32 34 34 34 84	26 26 27 28 28	23 24 24 25 25	22 22 23 23 24
7,50 8,00 8,50 9,00 9,50	30 32 32 32 32 34	25 25 26 26 26	22 23 23 23 24	21 21 21 22 22	32 32 34 34 34	26 26 27 27 27	23 24 24 24 24 25	22 22 22 23 23	32 34 34 34 36	27 27 28 28 29	24 25 25 25 25 26	22 23 23 23 23 24	34 34 34 36 36	28 28 29 29 30	25 25 26 26 27	23 24 24 24 24 25	34 36 36 36 38	29 29 30 30 32	26 26 27 27 27	24 24 25 25 25
10,00 11,00 12,00 13,00 14,00	34 36 36 38 38	27 27 28 29 30	24 25 25 26 26	22 23 23 24 24	36 36 38 38 40	28 28 29 30 30	25 26 26 27 27	23 24 24 25 25	36 38 38 40 40	29 30 30 32 32	26 27 27 28 28	24 25 25 26 26	36 38 40 40 421	30 32 32 32 32 34	27 28 28 29 29	25 26 26 27 27	38 38 40 421 421	32 32 34 34 34	28 29 29 30 30	26 26 27 28 28
15,00 16,00 17,00 18,00 19,00	40 40 40 42 42 42	30 32 32 32 32 34	27 27 28 28 29	25 25 26 26 26	40 42½ 42½ 42½ 45	32 32 34 34 34	28 28 29 29 30	26 26 27 27 27	421 421 421 421 45 45	32 34 34 34 36	29 29 30 30 32	27 27 28 28 28	42½ 42½ 45 45 45	34 34 34 36 36	30 30 32 32 32	28 28 29 29 30	421 45 45 471 471	34 36 36 36 38	32 32 32 34 34	29 29 30 30 32
20,00 21,00 22,00 28,00 24,00	42½ 45 45 45 45 47½	34 34 36 36 36	29 30 30 32 32	27 27 27 28 28	45 45 47 <u>1</u> 47 <u>1</u> 47 <u>1</u>	36 36 36 36 38	30 30 32 32 32 32	28 28 28 29 29	45 47½ 47½ 47½ 50	36 36 38 38 38	32 32 32 32 32 34	29 29 30 30 30	47½ 47½ 47½ 50 50	36 38 38 38 40	32 34 34 34 34	30 30 32 32 32	47½ 50 50 50 50	38 38 38 40 40	34 34 34 36 36	32 32 32 32 34
25,00 26,00 27,00 28,00 29,00	47½ 47½ 47½ 50 50	36 38 38 38 38	32 32 32 34 34	28 29 29 30 30	47 <u>1</u> 50 50 50 50	38 38 38 40 40	32 34 34 34 34	29 30 30 30 30 32	50 50 50 55 55	38 40 40 40 40	34 34 34 36 36	32 32 32 32 32	50 55 55 55 55	40 40 40 421 421	34 36 36 36 36	32 32 32 34 34	55 55 55 55 55	40 42½ 42½ 42½ 42½	36 36 36 36 38	34 34 34 34 34
30,00 32,00 35,00 37,50	50 55 55 55	40 40 421 421	34 36 36 36	30 32 32 34	55 55 55 55	40 421 421 45	36 36 36 38	32 32 34 34	55 55 55 330*	42½ 42½ 45 45	36 36 38 38	32 34 34 36	55 55 330* 350*	421 45 45 45	36 38 38 40	34 34 36 36	55 330° 350° 380°	42½ 45 45 47½	38 38 40 40	34 36 36 36
40,00 42,50 45,00 47,50	55 320° 340° 360°	421 45 45 45	38 38 40 40	34 34 36 36	330° 350° 370° 390°	45 45 47± 47±	38 40 40 42 42	36 36 36 38	350° 380° 400° 420	45 47½ 47½ 47½	40 40 421 421	36 36 38 38	380° 400° 420 450	47½ 47½ 50 50	40 421 421 421 421	36 38 38 40	400* 430 450 480	47½ 50 50 50	42½ 42½ 42½ 45	38 38 40 40
50,00 52,50 55,00 57,50	380° 400° 420 440	47½ 47½ 47½ 50	40 421 421 421 421	36 38 38 38	410 430 450 470	47½ 50 50 50	42½ 42½ 42½ 45	38 38 40 40	440 460 490 510	50 50 50 55	42± 45 45 45	38 40 40 40	470 500 520 540	50 55 55 55	45 45 45 471	40 40 42 42 42	500 540 560 580	55 55 55 55	45 45 47± 47±	40 42 42 42
60,00 62,50 65,00 67,50	450 470 490 510	50 50 55 55	42± 45 45 45	40 40 40 40	490 510 540 560	55 55 55 55	45 45 45 47 47	40 40 421 421	540 560 580 600	55 55 55 55	45 47± 47± 47± 47±	421 421 421 421 421	580 600 620 640	55 55 55 320*	47± 47± 47± 50	42½ 42½ 45 45	600 640 660 680	55 55 330° 340°	47½ 50 50 50	45 45 45
70,00 72,50 75,00 77,50	540 560 580 582	55 55 55 55	45 47± 47± 47± 47±	421 421 421 421 421	580 600 620 640	55 55 55 55	47½ 47½ 47½ 50	42½ 42½ 45 45	620 640 660 680	55 320* 330* 340*	47½ 50 50 50	45 45 45 45	660 680 720 740	330° 340° 350° 360°	50 50 50 55	45 45 45 47 47	700 740 760 780	350° 360° 380° 390°	50 55 55 55	45 47 47 47
80,00 82,50 85,00 87,50	600 620 640 660	55 55 320* 330*	47½ 47½ 50 50	42½ 45 45 45	660 680 700 720	330* 340* 350* 360*	50 50 50 50	45 45 45 45	700 720 740 760	350* 360* 380* 390*	50 50 55 55	45 47½ 47½ 47½	760 780 800 820	380* 390* 400* 410	55 55 55 55	47½ 47½ 47½ 47½	800 820 860 880	400* 420 430 440	55 55 55 55	47 47 50 50
90,00 92,50 95,00 97,50	680 700 720 740	340° 350° 360° 370°	50 50 50 55	45 45 45 471	740 760 780 800	370° 380° 390° 400°	55 55 55 55	47½ 47½ 47½ 47½	800 820 840 860	400* 410* 420 430	55 55 55 55	47½ 47½ 47½ 50	840 880 900 920	420 440 450 460	55 55 55 55	50 50 50 50	900 940 960 980	450 470 480 490	55 55 60 60	50 50 50 55
100,00 105,00 110,00 115,00	760 800 820 880	380* 400* 420 440	55 55 55 55	47½ 47½ 47½ 50	820 860 900 940	410 430 450 470	55 55 55 55	47‡ 50 50 50	920 960 1020	440 460 490 510	55 55 60 60	50 50 50 55	940 980 1040 1090	470 500 520 540	55 60 60 60	50 55 55 55	1000 1060 1120 1150	500 540 560 580	60 60 60	55 55 55 55

Stützweite 8,0-10,5 m.

[-Eisen.) Sti verteilt und enthält das Eigengewicht der Träger.

III bedeutet 3 T.

Allgemeine Tabelle für Deckenträger und Unterzüge

Stützweite 6,0-8,0 m. (N

I bedeutet 1 Träger.

Die Belastung Q ist gleichmäßig über die ganze Stützweite

Be- lastung	Eri	forder	liche	Träge	r in N	umm	ern d	er deu			malpr ern ve		der ge	niete	ten T	räger	bei eir	ier S	tützw	eite
Q		6	,0			6	,5			7	,0			7	,5			8	,0	
t	I	11	ш	ш	1	11	ш	ш	1	11	ш	ш	1	п	ш	ш	1	11	ш	ш
120,00	900	450	55	50	980	490	60	55	1060	540	80	55	1120	580	60	55	1210	600	60	55
125,00	940	470	55	50	1020	510	60	55	1090	560	60	55	1180	600	60	55	1270	640	_	53
130,00	980	490	60	55	1060	540	60	55	1150	580	60	55	1240	620	_	55	1300	660	_	60
135,00	1020	510	60	55	1120	560	60	55	1180	600	60	55	1270	640	-	60	1360	680	_	60
140,00	1060.	540	60	55	1150	580	60	55	1240	620	_	55	1330	660	_	60	1420	700	-	60
145,00	1090	560	60	55	1180	600	60	55	1270	640		60	1360	680	_	60	1480	740	en en	60
150,00	1120.	580	60	55	1240	620	. —	55	1330	660	-	60	1420	720	_	60	1510	760	-	60
155,00	1180	582	60	55	1270	640	-	55	1360	680	-	60	1480	740	-	60	1570	780	_	60
160,00	1210	600	60	55	1300	660	-	60	1420	700	-	60	1510	760	_	60	1600	800	_	60
165,00	1240	620	_	. 55	1360	680	_	60	1450	720	_	60	1570	780	_	60	1680	820		-
170,00	1300	640	-	60	1390	700	-	60	1484	740	-	60	1600	800	_	60	1688	860	_	_
175,00	1330	660	-	60	1420	720	-	60	1540	760	-	60	1640	820	-	-	1760	880	-	-
180,00	1360	680	_	60	1480	740	_	60	1570	800	_	60	1688	840	-	_	1800	900	_	-
185,00	1390	700	-	60	1510	760	_	60	1640	820	-	60	1720	880	_	-	1880	940	_	
190,00	1420	720	-	60	1540	780	_	60	1680	840	-	- 1	1760	900	_	-	1920	960	-	-
195,00	1480	740	-	60	1575	800	_	60	1720	860	-	_	1840	920	1400	~	1960	980	-	-
200,00	1510	760	_	60	1640	820	_		1760	880	_		1880	940	_	. — 1	2000	1000	-	-

Bemerkung: Für die mit einem Stern verschenen Profile können auch I-Profile 60 gewählt werden.

Stützwei	te 11,0	-13.0	m.
----------	---------	-------	----

Q		11	,0			11	,5		1	12	,0			12	,5		l	13	1,0	
t	1	11	ш	ш	1	II	ш	ш	1	п	ш	ш	1	11	ш	ш	1	11	ш	ш
0,25	17	_	_	_	17	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_	١.
0,50	20	17	-	_	21	17	-	-	21		_	_	21	_	-	_	22	_	-	-
0,75	22	19	17	-	23	19	17	-	23	19	-	-	24	20	-	-	24	20	-	_
1,00	24	20	18	17	25	21	18	17	25	21	19	-	26	21	19	_	26	22	-	
1,25	25	21	19	18	26	22	20	18	27	22	20	19	27	23	20	19	28	23	21	15
1,50	27	22	20	19	27	23	21	19	28	23	21	19	29	24	21	. 20	29	24	22	2
1,75	28	23	21	19	28	24	21	20	29	24	22	20	30	25	22	21	30	25	23	2
2,00	29	24	22	20	29	25	22	21	30	25	23	21	32	26	23	21	32	26	24	2
2,25	30	25	22	21	30	25	23	21	32	26	23	22	32	26	24	22	32	27	24	. 2
2,50	32	25	23	21	32	26	23	22	32	27	24	22	34	27	24	23	34	28	25	: 2
2,75	32	26	24	22	32	27	24	22	34	27	25	23	34	28	25	23	34	28	26	9
3,00	32	27	24	22	34	27	25	23	34	28	25	23	34	29	26	24	36	29	26	2
3,25	34	27	25	23	34	28	25	23	34	29	26	24	36	29	26	. 24	36	30	27	9
3,50	34	28	25	23	34	28	26	24	36	29	26	24	36	30	27	25	36	30	27	2
3,75	34	28	25	24	36	29	26	24	36	30	27	25	36	30	27	25	38	32	28	2
4.00	36	29	26	24	36	29	27	25	36	30	27	25	38	32	28	26	38	32	28	2
4.25	36	29	26	24	36	30	27	25	38	32	28	26	38	32	28	26	38	32	29	1 2
4,50	36	30	27	25	36	30	27	25	38	32	28	26	38	32	29	26	40	32	29	2
4,75	36	30	27	25	38	32	28	26	38	32	28	26	40	. 32	29	27	40	34	30	2
5.00	38	32	27	25	38	32	28	26	38	32	29	27	40	34	29	27	40	34	30	2
5,50	38	32	28	26	38	32	29	27	40	34	29	27	40	34	30	28	421	34	32	2
6.00	38	32	29	27	40	34	29	27	40	34	30	28	421	34	32	29	421	36	32	5
6,50	40	34	29	27	40	34	30	28	424	34	32	29	421	36	32	29	421	36	32	3
7,00	40	34	30	28	421	34	32	28	$42\frac{1}{2}$	36	32	29	421	36	32	30	45	36	34	3
7,50	421	34	32	28	424	36	32	29	424	36	32	30	45	36	34	30	45	38	34	3
8,00	424	36	32	29	424	36	32	29	45	36	34	30	45	38	34	32	45	38	34	3
8,50	421	36	32	29	424	36	32	30	45	38	34	32	45	38	34	32	474	38	34	3
9,00	421	36	32	30	45	36	34	30	45	38	34	32	45	38	34	32	478	40	36	3
9,50	45	36	32	30	45	38	34	32	45	38	34	32	471	40	36	32	474	40	36	3
10,00	45	38	34	32	45	38	34	32	471	38	34	32	474	40	36	34	471	40	36	3
11,00	45	38	34	32	471	38	36	32	471	40	36	34	471	40	36	34	50	421	38	3
12,00	474	38	36	32	471	40	36	34	478	40	36	34	50	421	38	34	50	424	38	3
13,00	471	40	36	34	471	40	36	34	50	421	38	34	50	421	38	36	55	424	38	3
14,00	471	40	36	34	50	421	38	34	50	421	38	36	55	421	38	36	55	45	40	3
15.00	50	421	38	34	50	421	38	36	55	421	38	36	55	45	40	36	55	45	40	3
16,00	50	424	38	36	55	421	38	36	55	45	40	36	55	45	40	38	55	45	424	3
17.00	50	421	38	36	55	. 421	40	36	55	45	40	38	55	45	40	38	55	471	421	3
18,00	55	421	38	36	55	45	40	36	55	45	40	38	55	45	421	38	55	471	421	4
19,00	55	45	40	36	55	45	40	38	55	45	421	38	55	171	421	40	318*	471	421	4

J-Eisen.)

Stützweite 8,5-10,5 m.

verteilt und enthält das Eigengewicht der Träger.

III bedeutet 3 Trager,

Be- astung	En	forder	iche	Träge	r in N	umme	rn d	er deu		Norn Mete			der ge	nietet	en T	räger	bei eir	ner St	ützw	eite
Q		8,	5			9,	0		1	9,	5			10	,0			10	,5	
t	1	п	m	пп	I	11	ш	m	1	11	ш	шп	1	п	ш	ш	1	11	ш	ш
120,00	1300	640	_	60	1360	680	_	60	1420	720	_	60	1510	760	_	60	1570	800	_	60
125,00	1330	680	_	60	1420	720	_	60	1480	740		60	1570	800		60	1640	820	_	_
30,00	1390	700	-	60	1480	740	-	60	1540	780	_	60	1640	820	_	_	1720	860	_	_
35,00	1450	720	-	60	1540	760	_	60	1600	800		60	1688	840	_	_	1760	900	_	-
40,00	1484	740	_	60	1570	800	_	60	1680	840		_	1760	840	_	-	1840	920	-	
145,00	1540	780	_	60	1640	820	_	-	1720	860	_	_	1840	920	_	_	1920	960	_	_
50,00	1600	800	_	60	1688	840	_	-	1760	900	-	-	1880	940	*Comme	-	1960	980	_	11-
155,00	1680	820	_	_	1760	880	_	_	1840	920	-	-	1920	980	_	-	-	1020	_	1 -
160,00	1688	860	_	-	1800	900	_	_	1920	960	_	_	2000	1000	_	-	-	1060	_	_
65,00	1760	880	_	-	1880	940	_	-	1960	980	_	-	- 1	1040	_	-	-	1090	_	_
70,00	1840	900	_	_	1920	960	_	_	-	1020	-	-		1090	_	-		1120	_	-
75,00	1880	940	_	-	1960	980	_	-	-	1040	-	_		1090	_	-	-	1150	-	-
80,00	1920	960		-		1020	_	-	_	1090	_	_	_	1120	_	_	_	1180	_	_
85,00	1960	980	_	. —	I - I	1040	_	_	_	1120	_	-		1180	-	_	l — !	1210	_	Ш-
90,00	-	1020	-	-	I - I	1090	_	_	_	1120	_	_		1180	_	_	-	1240	_	-
95,00	-	1040	-	-		1120	_	_	-	1180	-		-	1240	_	-	_	1300		11-
00,00	_	1090	_	_	 -	1120	_	-	_	1180	_	-	_	1270	_	_	_	1330	_	

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehenen Profile können auch I-Profile 60 gewählt werden

Stützweite	13.5-	15,0	m.
------------	-------	------	----

Q		13	,5			14	,0			14	,5			15	,0	
t	1	п	m	nn	I	п	ш	ш	I	п	ш	пп	I	п	ш	m
0,25	- 1	-	_	_	_	_ 1	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_
0,50	22	_	_	_	23	-	_	_	23	_	_	_	844	_	_	-
0,75	25	-	-	-	25	-	_	-	26	_	_	-	26	-	_	-
1,00	27	22	_	_	27	23	eren.	-	28	23			28		_	-
1,25	28	24	21	_	29	24	_	_	29	25	_	_	30	25	_	-
1,50	30	25	22	_ 1	30	25	23	_	32	26	23	_	32	26	_	
1,75	32	26	23	22	32	26	24	22	32	27	24	_	34	27	25	-
2,00	32	27	24	22	34	27	25	23	34	28	25 •	23	34	28	25	_
2,25	34	28	25	23	34	28	25	23	34	29	26	24	36	29	26	24
2,50	34	28	25	24	36	29	26	24	36	29	26	25	36	30	27	25
2,75	36	29	26	24	36	30	27	25	36	30	27	25	38	32	28	26
3,00	36	30	27	25	36	30	27	25	38	32	28	26	38	' 32	28	26
3,25	36	39	27	25	38	32	28	26	38	32	28	26	38	32	29	27
3,50	38	32	28	26	38	32	28	26	38	32	29	27	40	34	29	27
3,75	38	32	28	26	38	32	29	27	40	34	29	27	40	34	30	28
4,00	38	32	29	27	40	34	29	27	40	34	30	28	421	34	30	28
4.25	40	34	29	27	40	34	30	28	40	34	30	28	424	34	32	29
4,50	40	34	30	28	40	34	30	28	421	34	32	29	421	36	32	29
4,75	40	34	30	28	421	34	32	29	421	36	32	29	421	36	32	30
5,00	421	34	32	28	421	36	32	29	424	36	32	29	421	36	32	30
5,50	421	36	32	29	421	36	32	30	45	36	34	30	45	38	34	32
6,00	421	36	32	30	45	36	34	30	45	38	34	32	45	38	34	32
6,50	45	36	34	30	45	38	34	32	45	38	34	32	471	38	36	32
7,00	45	38	34	32	45	38	34	32	471	38	36	32	471	40	36	34
7,50	45	38	34	32	471	38	36	32	471	40	36	34	478	40	36	34
8,00	471	38	36	32	471	40	36	34	471	40	36	34	50	421	36	34
8,50	474	40	36	34	471	40	36	34	50	40	36	34	50	421	38	34
9,00	471	40	36	34	50	40	36	34	50	421	38	34	50	421	38	36
9,50	471	40	36	34	50	421	38	34	50	421	38	36	55	421	38	36
0,00	50	421	38	34	50	421	38	36	50	421	38	36	55	421	40	36
1,00	50	421	38	36	55	421	38	36	55	45	40	36	55	45	40	38
2,00	55	421	38	36	55	45	40	36	55	45	40	38	55	45	421	38
13,00	55	45	40	36	55	45	40	38	55	45	421	38	55	471	421	38
14,00	55	45	40	38	55	45	421	38	55	471	421	38	308*	471	421	40
5,00	55	45	421	38	55	471	421	38	308*	474	421	40	328*	471	421	40
16,00	55	474	421	38	308*	471	421	40	328*	47	421	40	338*	50	45	42
17,00	308*	471	421	40	328*	471	421	40	346*	50	45	40	348*	50	45	42
18,00	328*	471	421	40	346*	50	45	40	365*	50	45	421	366*	50	45	42
19.00	336*	474	45	40	365*	50	45	421	385*	50	45	421	386*	55	471	42

Allgemeine Tabelle für Deckenträger und Unterzüge

Stützweite 11.0-13.0 m. (Normale

I bedeutet 1 Träger.

Die Belastung Q ist gleichmäßig über die ganze Stützweite 2

Be- astung	E	orueri	10110	rrage	r in N	mne	an d	or dell		Mete			uer ge	шетет	ou I	ager	oer elf	ier ot	utzWi	016
Q		11,			١.,	11		ı	Ι,	12		1	١,	12		,		13		
t	1	п	ш	пп	1	п	ш	ш	I	11	ш	ш	I	II	ш	ш	I	п	ш	I
20,00	55	45	40	38	55	45	40	38	55	471	421	38	325*	471	421	40	328*	471	421	1 4
21,00	55	45	40	38	55	45	421	38	55	471	421	40	328*	474	421	40	346*	50	45	1
22,00 23,00	55 323*	45 45	40 421	38	332*	471	421	38	334° 344°	471 471	42½ 42½	40	354° 373°	47½ 50	45 45	40	365* 375*	50 50	45 45	H
24,00	332*	471	421	38	352	471	421	40	363*	471	45	40	383*	50	45	421	395*	50	45	ı
25,00	352*	471	421	40	372*	473	421	40	383*	50	45	421	393*	50	45	421	414	55	45	ı
26,00	362*	471	421	40	382*	471	45	40	393*	50	45	421	413	50	45	421	424	55	471	ŧ
27,00	372*	471	421	40	392*	50	45	40	413*	50	45	421	433	50	45	421	444	55	471	
28,00 29,00	392* 401	47½ 50	421	40	411° 421	50	45 45	42½ 42½	423 443	50 50	45 45	421 421	443 463	55 55	471	421	464 474	55 55	47½ 47½	Î
30,00	421	50	45	421	431	50	45	421	453	55	478	421	483	55	474	45	494	55	471	Í
32,50	451	50	45	421	473	55	471	421	493	55	47	45	524	55	47	45	547	55	50	1
35,00	481	55	471	421	511	55	471	45	524	55	471	45	564	55	50	45	584	55	50	ı
37,50	522	55	471	421	562	55	471	45	564	55	50	45	584	55	50	471	622	308*	55	
40,00	562	55	471	45	582	55	50	45	602	55	50	471	642	325*	50	471	662	328*	55	
42,50	582 620	55 55	47½ 50	45	620 660	55 325*	50	45	642 682	325*	50 55	474	682	344* 356*	55 55	47½ 50	722	356* 375*	55 55	ı
45,00 47,50	660	332*	50	471	700	344	50	471	720	363*	55	47½ 47½	743	375	55	50	780	385	55	
50,00	700	352*	50	471	720	363*	55	471	760	383*	55	50	800	393*	55	50	820	411	55	
52,50	720	362*	55	474	760	382*	55	50	800	403*	55	50	820	413	55	50	860	434	55	
55,00	760	382*	55	471	800	401*	55	50	820	413	55	50	860	433	55	55	900	454	60	
57,50	800	401*	55	50	840	421	55	50	880	433	55	50	900	463	55	55	940	464	60	ı
60,00 62,50	820 860	413	55 55	50 50	880 900	431 451	55 55	50 50	900 940	453 473	55 55	55 55	940 980	483	60	55 55	980	494 513	60	
65,00	900	451	55	50	940	473	55	55	980	493	60	55	1020	513	60	55	1060	547	60	
67,50	940	471	55	50	980	483	60	55	1020	512	60	55	1060	527	60	55	1120	547	60	
70,00	960	481	60	55	1020	511	60	55	1060	524	60	55	1090	547	60	55	1150	584	60	
72,50	1000	501	60	55	1040	524	60	55	1090	544	60	55	1150	567	60	55	1180	602	60	
75,00 77,50	1040	522 542	60	55 55	1090 1120	544 562	60	55 55	1120 1180	564 584	60	55 55	1180 1210	584 604	60 60	55	1240	622 642	_	
80,00	1120	562	60	55	1150	582	60	55	1210	602	60	55	1270	642		60	1300	662		
82,50	1150	582	60	55	1180	600	60	55	1240	622	-	55	1300	644	_	60	1360	682	_	
85,00	1180	582	60	55	1240	620	_	55	1300	642	_	60	1330	664	_	60	1390	704	_	
87,50	1210	600	60	55	1270	640	-	55	1330	662	-	60	1360	684	-	60	1420	724	-	
90,00	1240	620	-	55	1300	660	-	60	1360	682	-	60	1420	704	-	60	1480	742	-	
92,50 95,00	1270 1330	640 660	_	60	1330 1360	680 700		60	1390 1420	700	_	60	1450 1480	722 742		60	1510 1540	762 780	_	
97,50	1360	680	_	60	1420	700	_	60	1480	740	_	60	1540	762	_	60	1575	800	_	
00,00	1390	700	_	60	1450	720	_	60	1510	760	_	60	1570	800	_	60	1640	820	_	
05,00	1450	720	-	60	1510	760	-	60	1570	800	_	60	1640	820	-	-	1720	860	_	
10,00 15,00	1510 1570	760 800		60	1570 1680	800 840	_	60	1680 1720	820 880	_		1720 1800	860 900	_	_	1770 1880	900	_	
20,00	1680	820		-	1720	880			1800	900			1880	940			1960	980		
25,00	1720	860	_		1800	900		IE.	1880	940			1960	980	_		-	1020	_	
30,00	1770	900	-	-	1880	940	_	<u> </u>	1960	980	_	-	-	1020	-	-	-	1060	-	
85,00	1880	940	-		1920	980	-	-	-	1020	-	-	-	1060	-	-	-	1120	-	
40,00	1920 1980	960 1000	-	-	-	1020 1040	-	=	=	1060 1090	-	-	-	1090 1150	-	-	-	1150 1180	_	
45,00 50,00	1 300	1040				1090			_	1120	_			1180				1240	_	J
55,00	_	1090	=	-	-	1120	_	_	-	1180	_		-	1210	_	_	_	1270	_	
60,00	-	1120	-	_	-	1150	-	_	-	1210	-	-	-	1270	_	_	-	1300	_	
65,00	-	1150	-		-	1180	-	_	-	1240	_	-	-	1300	_	-	-	1360	-	
70,00 75,00	_	1180 1210	_		=	1240 1270	=	_	_	1300 1330	Ξ		_	1330 1360		_	-	1390 1420	_	
80.00	_	1240	_		_	1300	_	_		1360	_	_	_	1420		_	_	1480	_	
85,00	-	1270	_) -	-	1330	-	-	-	1390		_	-	1450	-	-	-	1510	-	
90,00		1339 1369	_	-		1360 1420		_	_	1420 1480	_	_	_	1480 1540	_		_	1540 1575		
200,00	-	1390			-	1450			_	1510	_			1570	-		_	1640	_	
	1	1			1			1												

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehenen Profile können auch I-Profile 60 gewählt werden.

[-Eisen.) Stützweite 13,5-15,0 m.

verteilt und enthält das Eigengewicht der Träger.

III bedeutet 3 Träger.

lastung		13	8		ı	14		ern vo	n: 1	14				15,	0	
Q	1	п	ш	пп	1	11	m	пп	ı	11	ш	ш	r	п	ш	m
t									-							-
20,00	356*	50	45	421	385° 395°	50	45	421	395*	50	45	421	406*	55	471	43
21,00	375* 385*	50 50	45 45	421 421	414	50 55	45	421 421	396° 416	55 55	47½ 47½	421 45	407	55 55	471	4
23,00	395*	50	45	421	434*	55	471	421	436	55	471	45	437	55	471	4
24,00	414	55	471	421	444	55	47	45	446	55	471	45	457	55	50	4
25,00	434	55	471	45	464	55	471	45	457	55	50	45	477	55	50	4
26,60	454	55	471	45	475	55	471	45	477	55	50	45	487	55	50	4
27,00	464	55	471	45	475	55	50	45	497	55	50	471	515	55	50	4
28,00 29,00	484 495	55 55	47½ 50	45 45	495 514	55 55	50 50	45 471	515 533	55 308*	50 50	471	533 553	308° 318°	50 55	4
30,00	514	55	50	45	531	55	50	471	551	308*	50	471	573	328*	55	4
32,50	551	55	50	471	571	308*	55	471	591	336*	55	471	611	338*	55	5
35,00	591	308*	55	471	627	336*	55	471	646	338*	55	50	668	358*	55	5
37,50	644	336*	55	471	666	356*	55	50	686	358*	55	50	708	368●	55	5
10,00	684	356*	55	50	706	358*	55	50	746	368*	55	50	748	388*	55	5
12,50	724	375*	55	50	746	376*	55	50	784	388*	55	55	806	407	60	5
15,00 17,50	764 802	395* 414*	55 55	55	784 842	396* 416	55 60	55 55	824 864	407 437	60 60	55 55	846 904	427	60 60	5
													1			
50,00 52,50	842 900	434 454	55 60	55 55	880 920	446 466	60 60	55 55	922 960	457 477	60	55 55	942 980	477 505	60 60	5
55,00	940	466	60	55	960	485	60	55	1000	505	60	55	1040	533	60	6
7,50	980	485	60	55	1020	514	60	55	1040	531	60	55	1090	553	60	6
10,00	1020	514	60	55	1060	531	60	55	1090	551	60	60	1120	573	60	6
2,50	1060	547	60	55	1090	551	60	60	1150	591	60	60	1180	593	-	6
5,00 17,50	1120 1150	567 587	60	55 60	1150 1180	571 591	60	60 60	1180 1240	591 627	60	60 60	1240 1270	611	_	6
			00													
70,00 72,50	1180 1240	604 624	60	60	1240 1270	646	_	60	1270 1330	646	_	60	1330 1360	668	_	6
5,00	1270	644	_	60	1330	666		60	1360	686	= :	60	1420	708	_	6
77,50	1330	664	_	60	1360	686	-	60	1420	706	-	60	1480	728	-	6
30,00	1360	684	_	60	1420	706	_	60	1480	746	_	60	1510	748	_	6
32,50	1390	704	_	60	1450	726	-	60	1484	746	_	60	1570	786	-	-
35,00 37,50	1450 1480	724	_	60	1484	746 766	_	60	1540 1575	768 804	_	60	1600 1640	806 826	=	-
													,			
2,50	1540 1570	764 782	-	60 60	1570	784 824	_	60 60	1640	824 844	-	_	1688 1720	846	_	-
5,00	1600	802		60	1680	842	_	- 00	1720	882	_		1760	904	_	
7,50	1680	822	-	_	1720	862	-	-	1760	882	-	_	1840	924	_	-
0,00	1688	842	_	_	1760	880	_	_	1840	922	_	_	1880	942	_	-
5,00	1760	900	-	-	1840	920	_	_	1920	960	_	_	1960	980	_	-
5,00	1880 1920	940 980	_	_	1920	960 1020	_	=	1980	1000 1040	_	_	= 1	1040 1090	_	-
0,00		1020			_ 1	1060	_		_	1090	_	_	_ 1	1120		
5,00	- 1	1060	_	-	_	1090	_	_		1150	_	_	_	1180	_	-
10,00	-	1120	_	_	-	1150	_	_		1180	_		- 1	1240	_	1 -
15,00	- 1	1150	_	-	-	1180	-	-	-	1240	-	_	-	1270	-	-
0,00	-	1180	-	-	-	1240	-	-	-	1270	-	_	- 1	1330	-	-
5,00 0,00		1240 1270		_		1270 1330	_	_		1330 1360	_	_		1360 1420		1
5,00	=	1330	=		_	1360	_	_	_	1420	_	_	=	1480	_	-
0,00	_ [1360	_	_	_	1420	_	_	_	1480	_	_	_	1510	_	-
35,00	-	1390	-	-	- 1	1450	_		-	1484	-	_	-	1570	-	-
5,00		1450 1480		=		1484 1540	-	_	=	1540 1575	_	_	_	1600	_	-
30,00	_	1540				1570			1.0	1640				1688		
55,00	_	1570	_		= 3	1640				1680	_	_		1720		
		1600	_			1680		_		1720					_	-
00,00 05,00	-	1680	_			1720	_	_	,	1760		_	-	1760 1840		

I-Profil 60 wird demnächst normal.

Bemerkung: Für die mit einem Stern versehenen Profile können auch I-Profile 60 gewählt werden.

Allgemeine Tabelle für Deckenträger und Unterzüge

Stützweite 1,0-5,5 m.

bedeutet 1 Träger.

Die Belastung Q ist gleichmäßig über die ganze Stützweite verteilt

Be-		Er	forder	liche '	Träge	in N	lumme	ern de			chigen ern vo		erding	er I-F	lisen l	bei ein	ner St	ützwe	ite	
Q	1,	,0	1	,5	2	0	2	5	3,	0	3,	5	4	,0	4,	5	5	0	5	,5
t	1	n	1	11	1	II	1	II	I	II	I	II	I	п	1	11	1	п	1	п
3,50 3,75	_	=	=	=	=	=	=	-	=	_	-	=		=	-		_	=	18 20	-
4,00 4,25 4,50 4,75	-	Ξ	=	=	=	=		=	=	=	=			Ξ	=	=	18 20 20	=	20 20 20 20	-
5,00 5,50 6,00 6,50	=	Ξ	=	=	=	=		Ē	-	-	-	Ξ	_ _ _ 18	=	18 20 20 20	_	20 20 20 20 22	=	20 22 22 22	-
7,60 7,50 8,00	=	=	-	_	_	=	_	=	=	_	18 20	-	20 20 20	=	20 20 22	=	22 22 22	=	22 24 24	20
8,50 9,00 9,50	_	Ξ	=	Ξ	-	Ξ	18	Ξ	18 20 20	Ξ	20 20 20	Ξ	20 20 22 22	=	22 22 22 22	_ _ _ 18	22 22 24 24	18 20 20 20	24 24 24 24	20 20 20
10,00 1,00 12,00 13,00 14,00			=		18 20	Ξ	20 20 20 20 20	Ξ	20 20 20 22 22 22	=	20 22 22 22 24	=	22 24 24 24 24	18 20	24 24 24 24 25	20 20 20 20 20	24 24 25 25 26	20 20 20 22 22	25 25 26 26	51 51 51
5,00 6,00 7,00 8,00 9,00		=	- - 18 20	=	20 20 20 20 20 22	=	22 22 22 22 23 24	Ξ	22 24 24 24 24 24	- - 18 20	24 24 24 25 25	18 20 20 20 20 20	25 25 26 26 26	20 20 20 20 20 22	25 26 26 27 27	20 22 22 22 22 22	26 27 27 28 28	22 22 22 22 24	27 28 28 29 29	01 21 21 21 01
0,00 1,00 2,00 3,00		=	20 20 20 20 20 20	=	22 22 22 22 22 24	=	24 24 24 24 24 25	18 20 20 20	25 25 25 26 26	20 20 20 20 20	26 26 26 27 27	20 22 22 22 22	27 27 28 28 29	22 22 22 22 24	28 28 29 29	22 24 24 24 24 24	29 29 30 30 32	24 24 24 24 25	30 30 32 32 34	2 2 2 2 2
5,00 6,00 7,00 8,00	18 20 20	=	22 22 22 22 22 22	=	24 24 24 24 24 24	18 20 20	25 25 25 26 26	20 20 20 20 20 20 22	26 27 27 27 27 28	22 22 22 22 22 22	28 28 28 29 29	22 22 24 24 24 24	29 29 30 30 30	24 24 24 24 24 24	30 30 32 32 32	24 24 25 25 25 25	32 32 34 34 34	25 25 25 26 26	34 34 36 36 36	20 20 20 20 20
0,00 2,50 5,00 7,50	20 20 20 20 22	=	22 24 24 24 24	18 20	25 25 26 26	20 20 20 20 22	26 27 28 28	22 22 22 22 22	28 29 29 29	22 24 24 24	29 30 32 32	24 24 25 25	32 32 34 36	25 25 26 26	34 36 36 38	25 26 27 27	36 36 38 40	26 27 28 28	36 38 40 421	21 21 21 21
0,00 2,50 5,00 7,50	22 22 22 24	=	25 25 25 26	20 20 20 20	27 27 28 28	22 22 22 24	29 30 30 32	24 24 24 24	32 32 34 34	25 25 25 26	34 36 36 38	26 26 27 27	36 38 38 40	27 27 28 28	38 40 42½ 42½	28 29 29 30	40 42½ 45 45	29 30 30 32	42 <u>1</u> 45 45 47 <u>1</u>	3:
0,00 2,50 5,00 7,50	24 24 24 24	18 20 20	26 27 27 27 28	22 22 22 22 22	29 29 30 30	24 24 24 24	32 32 34 34	25 25 26 26	36 36 36 38	26 27 27 28	38 40 40 40	28 28 29 29	40 42½ 42½ 45	29 29 30 30	45 45 45 47½	30 32 32 32	45 47½ 47½ 50	32 32 34 34	47 <u>1</u> 50 50 55	3:3:3:3:3:
0,00 2,50 5,00 7,50	25 25 25 25 25	20 20 20 20	28 28 29 29	22 22 24 24	32 32 32 34	25 25 25 25	36 36 36 38	26 27 27 27	38 40 40 42 <u>1</u>	28 28 29 29	42½ 42½ 45 45	29 30 30 32	45 45 47 <u>1</u> 47 <u>1</u>	32 32 32 34	47 <u>1</u> 50 50 50 50	34 34 36 36	50 55 55 55	36 36 36 38	55 55 55 55	31
0,00 2,50 5,00 7,50	26 26 26 27	20 22 22 22	29 30 30 30	24 24 24 24	34 34 36 36	26 26 26 27	38 38 40 40	28 28 28 29	42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 45 45	29 30 30 30	45 47½ 47½ 47½	32 32 32 34	50 50 50 50	34 34 36 36	55 55 55 55	36 36 38 38	55 55 60 60	38 38 40 40	60 60 65	40 40 40 40
0,00 2,50 5,00 7,50	27 27 27 28	22 22 22 22	32 32 32 32 32	25 25 25 25	36 36 38 38	27 27 27 28	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	29 29 30 30	45 45 47 <u>1</u> 47 <u>1</u>	32 32 32 32	50 50 50 50	34 34 36 36	55 55 55 55	36 36 38 38	55 55 60 60	38 40 40 40	60 60 65 65	40 42½ 42¼ 42¼ 42¼	65 65 65 75	1:
00,00 02,50 05,00 07,50	28 28 28 29	22 22 24 24	34 34 34 36	25 26 26 26	38 40 40 40	28 28 28 29	45 45 45 45	30 30 32 32	47½ 47½ 50 50	34 34 36	55 55 55 55	36 38 38	55 55 60 60	38 40 40 40	60 60 65 65	42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	65 65 75 75	45 45 45 45	75 75 75 75	47 47 47 47
10,00 15,00 10,00 15,00	29 29 30 30	24 24 24 24	36 36 36 38	26 27 27 28	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 45	29 29 30 30	45 474 473 50	32 32 34 34	50 55 55 55	36 36 38	55 55 60 60	38 40 40 40	60 65 65 65	40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 43 <u>1</u>	65 75 75 75	45 45 45 47 <u>1</u>	75 75 75	45 47 <u>1</u> 47 <u>1</u> 50	75	47 50 50

aus einem und zwei breitflanschigen Differdinger \bot -Eisen.

Stützweite 1,0-5,5 m.

und enthält das Eigengewicht der Träger.

Be-		Er	forder	liche	Träge	r in M	lumm	ern de		itflans n Mete			erding	er I-I	Cisen 1	oei eiz	ner St	űtzwe	ite	
Q	1	,0	1,	.5	2	0	2	,5	3	,0	3	,5	4,	0	4.	5	5	0	5	5
t	1	11	1	11	1	п	1	п	1	п	1	п	I	п	I	п	1	п	1	I
20,00 25,00 30,00 35,00	32 32 32 34	25 25 25 25 25	38 40 40 421	28 28 29 29	45 45 471 471	32 32 32 34	50 55 55 55	36 36 36 38	55 60 60 60	38 40 40 42	65 65 65 75	421 421 45 45	75 75 75 75	45 45 47 47 47	75 75 —	47½ 50 50 50		50 55 55 55	=	5 5 5
40,00 45,00 50,00 55,00	34 34 36 36	26 26 26 27	421 421 45 45	29 30 30 30	50 50 50 50	34 34 36 36	55 55 60 60	38 38 40 40	65 65 65	421 421 45 45	75 75 75 75	45 47± 47± 47±	75 — —	50 50 50 50		55 55 55 55		55 55 60 60	=	6
69,09 65,09 79,98 75,00	36 36 38 38	27 27 27 28	45 45 47 47 47	32 32 32 32	55 55 55 55	36 36 38 38	60 60 65 65	40 421 421 421	75 75 75 75	45 45 471 471	75 — —	50 50 50 50		55 55 55 55		55 55 60 60		60 65 65		6
30,00 35,00 10,00 15,00 10,00	38 40 40 40 40	28 28 28 29 29	47½ 47½ 50 50 50	34 34 34 36 36	55 55 60 60 60	38 40 40 40 40	65 65 75 75 75	45 45 45 45 45	75 75 —	47± 47± 50 50 50	11111	55 55 55 55 55	1111	55 55 60 60 60	11111	60 65 65 65	11111	65 65 75 75 75	11111	to to to to to
		.0	6			•		Stütz	weite	6,0-		m. 5	9.	•	9,		10			5,5
Q	1	п	1	п	1	п	1	п	1	п	1	п	1	п	1	п	10	п	1	ı
2 000	_	-	-		-		-		_	-		_			-	-	-		_	_
0,25 0,50 0,75	=	=	_	=	=	Ξ	=	Ξ	=	Ξ	=	=	=	=	Ξ	=	=	Ξ	18	-
1,00 1,25 1,50 1,75	=	=	=	=	-	=	_ _ _ 18		- 18 20		18 20 20	-	18 20 20	=	18 20 20 20		18 20 20 22	=	20 20 22 22	-
2,00 2,25 2,50 2,75	 	Ξ	- 18 20		18 20 20 20	===	20 20 20 20	=	20 20 22 22	=	20 22 22 22 22	_ _ _ 18	22 22 22 22	- 18 20	22 22 22 24	18 20 20	22 22 24 24	18 20 20 20	22 24 24 24	2 2 2
3,00 3,25 3,50 3,75	20 20 20 20	=	20 20 20 20	Ξ	20 22 22 22	=	22 22 22 22	_ _ _ 18	22 22 22 24	18 20 20	22 24 24 24	20 20 20 20	24 24 24 24	20 20 20 20	24 24 25 25	20 20 20 22	24 25 25 26	20 22 22 22	25 25 26 26	2 2 2
4,00 4,25 4,50 4,75	20 20 22 22	Ξ	22 22 22 22	Ξ	22 22 22 24	18 20 20	22 24 24 24	20 20 20 20	24 24 24 24	20 20 20 20	24 24 25 25	20 20 22 22	25 25 25 26	22 22 22 22	25 26 26 26	22 22 22 22	26 26 27 27	22 22 22 24	27 27 27 28	2 2 2 2
5,00 5,50 6,00 6,50 7,00	22 22 22 22 24 24	18 20 20 20	22 24 24 24 24 24	18 20 20 20 20 20	24 24 24 25 25	20 20 20 22 22	24 24 25 25 26	20 20 22 22 22 22	25 25 26 26 26 27	22 22 22 22 22 22	25 26 26 27 27	22 22 22 22 24 24	26 27 27 28 28	22 22 24 24 24	27 27 28 29 29	22 24 24 24 24 25	27 28 29 29 30	24 24 24 25 25	28 29 29 30 30	2 2 2 2
7,50 8,00 8,50 9,00 9,50	24 24 24 25 25	20 20 20 22 22	25 25 25 26 26	20 22 22 22 22 22	25 26 26 27 27	22 22 22 22 22 24	26 27 27 27 27 28	22 22 24 24 24 24	27 28 28 28 28 29	24 24 24 24 24 24	28 28 29 29 30	24 24 24 25 25	29 29 30 30 30	24 25 25 25 26	30 30 30 32 32	25 25 26 26 26	30 32 32 32 32 34	26 26 26 27 27	32 32 34 34 34	2 2 2 2 2
19,00 11,00 12,00 13,00 14,00	25 26 26 27 27	22 22 22 24 24	26 27 27 28 29	22 24 24 24 24 24	27 28 29 29 30	24 24 24 25 25	28 29 30 30 32	24 24 25 25 25 26	29 30 30 32 32	25 25 26 26 26 27	30 32 32 34 34	25 26 26 27 27	32 32 34 34 36	26 27 27 28 28	32 34 36 36 36	27 27 28 29 29	34 36 36 36 38	27 28 29 29 30	36 36 38 38 40	2 2 3 3
5,00 6,00 17,00 18,00	28 28 29 30 30	24 24 24 25 25	29 30 30 30 30 32	25 25 25 26 26	30 32 32 32 32 34	25 26 26 27 27	32 32 34 34 34	26 27 27 27 27 28	34 34 36 36 36	27 28 28 28 28 29	36 36 36 36 38	28 28 29 29 30	36 36 38 38 40	29 29 30 30 30	38 38 40 40 40	30 30 30 32 32	38 40 40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	30 32 32 32 34	40 40 42 42 42 42	20 00 00 00
20,00 21,00 22,00 23,00 24,00	32 32 34 34 34	25 26 26 26 26	32 34 34 36 36	26 27 27 27 27	34 36 36 36 38	27 28 28 28 29	36 36 36 38 38	28 29 29 29 29	36 38 38 40 40	29 30 30 30 30	38 38 40 40 42	30 30 32 32 32 32	40 40 421 421 421	32 32 32 34	42½ 42½ 42½ 42½ 42½	32 34 34 34	421 45 45 45	34 34 36 36	45 45 45 47 47 47	20 62 63 63

Allgemeine Tabelle für Deckenträger und Unterzüge

Stützweite 6.0-10,5 m.

I bedeutet 1 Träger. II " 2 "

Die Belastung Q ist gleichmäßig über die ganze Stützweite verteilt

Be- astung		Er	forder	liche	Träge	r in ?	umm	ern de		itflans Mete			erding	er I.I	isen	bei ei	ner St	ützwe	ite	
Q	6	0	6	5	7	,ο	7	.5	8,	0	8,	5	9,	0	9,	,5	10	о,	10	,5
t	I	11	I	II	1	11	I	п	I	II	1	II	I	II	I	II	1	п	I	1
25,00 26,00 27,00 28,00 29,00 30,00 32,50 35,00	36 36 38 38 38 40 424	27 27 27 27 28 28 29 29	36 38 38 38 40 40 42 45	28 28 29 29 29 29 30 30	38 38 40 40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u> 45 45	29 29 30 30 30 32 32	40 40 42½ 42½ 42½ 45 45 47½	30 30 32 32 32 32 32 34	40 42½ 42½ 42½ 45 45 47½ 50	32 32 32 32 34 34 34 36	421 421 45 45 45 471 471 50	32 34 34 34 34 36 36 36	45 45 45 47½ 47½ 47½ 50 55	34 34 36 36 36 36 38 38	45 45 47½ 47½ 47½ 50 50 55	36 36 36 36 38 38 38 40	47½ 47½ 47½ 50 50 50 55 55	36 36 38 38 38 40 40	47½ 47½ 50 50 50 55 55 55	
37,50 40,00 42,50 45,00 47,50	45 45 471 471 50	30 32 32 34 34	45 47½ 47½ 50 50	32 34 36 36	50 50 55 55 55	34 36 36 38	50 55 55 55 55	34 36 36 38 38	50 55 55 55 60	36 36 38 38 40	55 55 60 60	38 40 40 40	55 60 60 65	38 40 40 421 421	60 60 65 65	40 421 421 421 421 45	60 60 65 65 75	42½ 42½ 45 45 45	60 65 65 75 75	
50,00 52,50 55,00 57,50	50 55 55 55	36 36 36 38	55 55 55 60	36 38 38 40	55 55 60 60	38 40 40 40	60 60 60 65	40 40 42½ 42½	60 65 65 65	40 42½ 42½ 45	65 65 65 75	42½ 42½ 45 45	65 75 75 75	45 45 45 47 <u>1</u>	75 75 75 75	45 45 47± 47±	75 75 75	47½ 47½ 47½ 50	75 75 —	
60,00 62,50 65,00 67,50	55 60 60 60	38 40 40 42 <u>1</u>	60 60 65 65	40 42½ 42½ 42½	65 65 65 75	42½ 42¼ 45 45	65 75 75 75	45 45 45 47	75 75 75 75	45 45 47 47 47	75 75 75	47½ 47½ 47½ 50	75 75 —	47½ 50 50 50	=	50 50 50 55	=	50 55 55 55		
70,00 72,50 75,00 77,50	65 65 65	42½ 42½ 45 45	65 75 75 75	45 45 45 471	75 75 75 75	45 471 471 471 471	75 75 75	47½ 47½ 50 50	75 — —	50 50 50 50	=	50 50 55 55	_	55 55 55 55	=	55 55 55 55	=	55 55 60 60		
80,00 82,50 85,00 87,50	75 75 75 75	45 45 471 471	75 75 75 —	47½ 47½ 47½ 50	75 — —	50 50 50 50	=	50 50 55 55	=	55 55 55 55	=	55 55 55 60		55 55 60 60	=	60 60 60	_	60 65 65	=	
90,00 92,50 95,60 97,50	75 75 —	47½ 47½ 50 50		50 50 50 55		55 55 55 55		55 55 55 55	=	55 55 60 60		60 60 60		60 65 65	_	65 65 65 65		65 65 75 75	1 1 1	
00,00 05,00 10,00 15,00	=	50 55 55 55		55 55 55 60	=	55 55 60 60		60 60 65	=	60 65 65 65	Ξ	65 65 65 75	= 3	65 75 75 75	=	75 75 75 75	=	75 75 76	1111	
20,00 25,00 30,00 85,00	=	55 60 60 60		60 60 65 65	=	65 65 65 75		65 75 75 75	111	75 75 75 75	Ξ	75 75 75		75 75 —		=	_	=	-	
40,00 45,00 50,00 55,00	=	65 65 65		65 75 75 75		75 75 75 75		75 75 75	=	75 —	Ξ	=			=		=	=		-
60,00 65,00 70,00 75,00	=	75 75 75 75		75 75 75 —		75 — —					=	=		- 1 -	=	=			-	
80,00	=	75 75	_	_	_	_	_	=	=,	_	=	= }	=	=	=	=	_	_	_	
						12,		tützw	veite		- 15,e	m.	10.5					1		•
Q	I	11,0 T	1	11,5 I	11	12,	п	1 12		1	11	1	13,5	. 1	14,0	11	14,5 I	п	15 I	0
0,25 0,50 0,75	18	=		18		18 20	=	18 20	=	18 20	Ξ	18 20		1: 2:			18 20	=	18 20 22	
1,00 1,25 1,50 1,75	20 20 22 22	18	- 2	22	18	20 22 22 24	18 20 20	20 22 24 24	18 20 20	22 22 24 24	18 20 20	22 24 24 25	18 20 20 22	2.	1 2	0	25	18 20 20 20 22	22 24 25 26	
2,00 2,25 2,50 2,75	24 24 24 25	20 20 20	0 2	5	20 20 22 22	24 25 25 26	20 22 22 22	24 25 26 26	20 22 22 22	25 26 26 27	22 22 22 24	25 26 27 27	22 22 24 24	2'	2 2	2	27 28	22 24 24 24	27 27 28 29	

aus einem und zwei breitflanschigen Differdinger $\underline{\ }$ -Eisen. Stützweite 11.0–15.0 m.

und enthält das Eigengewicht der Träger.

I bedeutet 1 Träger. II " 2 "

Be- lastung		Erfor	derlich	e Trā	ger in	Numn	nern d		itflans Mete			dinger	I-Eise	en bei	einer	Stützy	veite	
Q	11		u		12	,о	12		13	,0	13	,5	14	,о	14	,5	15	,0
t	I	II	I	п	1	п	1	II	1	II	I	II	I	11	I	11	I	11
3,00 3,25 3,50 3,75	25 26 26 27	22 22 22 24	26 26 27 27	22 22 24 24	26 27 27 28	22 24 24 24 24	27 28 28 29	24 24 24 24	27 28 29 29	24 24 24 25	28 29 29 30	24 24 25 25	29 29 30 30	24 25 25 25	29 30 30 32	25 25 25 26	30 30 32 32	25 25 26 26
4,00 4,25 4,50 4,75	27 28 28 28	24 24 24 24	28 28 29 29	24 24 24 24	28 29 29 30	24 24 25 25	29 29 30 30	24 25 25 26	30 30 30 32	25 25 26 26	30 32 32 32	25 26 26 26	32 32 32 34	26 26 27 27	32 32 34 34	26 27 27 27	32 34 34 34	27 27 27 28
5,00 5,50 6,00 6,50 7,00	29 29 30 32 32	24 25 25 26 26	29 30 32 32 34	25 25 26 26 27	30 32 32 34 34	25 26 26 27 27	32 32 34 34 36	26 26 27 28 28	32 34 34 36 36	26 27 27 28 29	32 34 36 36 36	27 27 28 29 29	34 34 36 36 38	27 28 29 29 30	34 36 36 38 38	28 28 29 30 30	36 36 38 38 40	28 29 30 30 32
7,50 8,00 8,50 9,00 9,50	32 34 34 36 36	27 27 28 28 28	34 34 36 36 36	27 28 28 29 29	34 36 36 36 36	28 28 29 29 30	36 36 38 38	29 29 29 30 30	36 38 38 40 40	29 30 30 30 30 32	38 38 40 40 40	30 30 32 32 32	38 40 40 40 42	30 32 32 32 32 34	40 40 42½ 42½ 42¼	32 32 32 34 34	40 42½ 42½ 42½ 45	32 32 34 34 34
10,00 11,00 12,00 13,00 14,00	36 38 38 40 40	29 29 30 32 32	38 38 40 40 42 42	29 30 32 32 34	38 40 40 42 <u>1</u> 42 <u>1</u>	30 32 32 32 34 34	40 40 42½ 42½ 45	32 32 34 34 36	40 42½ 42¼ 45 45	32 34 34 36 36	42½ 42¼ 45 45 47¼	32 34 36 36 36	42 45 45 45 47 4 47 4	34 34 36 36 38	45 45 47½ 47½ 50	34 36 36 38 38	45 45 47± 50 50	36 36 38 38 40
15,00 16,00 17,00 18,00 19,00	42½ 42½ 42½ 45 45	32 34 34 36 36	42½ 45 45 45 47½	34 36 36 36	45 45 45 47 47	34 36 36 36 38	45 47½ 47½ 47½ 50	36 36 38 38 38	47½ 47½ 47½ 50	36 38 38 40 40	47½ 50 50 50 50 55	38 38 40 40 40	50 50 50 55 55	38 40 40 40 40 42 <u>1</u>	50 50 55 55 55	40 40 42 42 42 42 42	50 55 55 55 55	40 42 42 42 42 45
20,00 21,00 22,00 23,00 24,00	45 47½ 47½ 47½ 47½	36 36 38 38 38	47½ 47½ 47½ 50	38 38 38 40 40	47½ 50 50 50 55	38 38 40 40 40	50 50 55 55 55	40 40 40 42 42 42	50 55 55 55 55	40 40 42½ 42½ 42½	55 55 55 55	42½ 42½ 42½ 42½ 45	55 55 55 60 60	42½ 42½ 45 45 45	55 55 60 60 60	45 45 45 45 47	60 60 60 60	45 45 45 47 47
25,00 26,00 27,00 28,00 29,00	50 50 50 50 50	38 40 40 40 40	50 55 55 55 55	40 40 421 421 421	55 55 55 55 55	42± 42± 42± 42± 42± 42±	55 55 55 56 60	42½ 42½ 45 45 45	55 55 60 60 60	45 45 45 45 45	60 60 60 60	45 45 45 471 471	60 60 60 65	45 47½ 47½ 47¾ 47¾	60 65 65 65	47½ 47½ 47½ 50	65 65 65 65	50 50 50 50
30,00 32,50 35,00 37,50	55 55 60 60	42½ 42½ 45 45	55 60 60 65	421 45 45 45	55 60 65 65	45 45 47± 47±	60 60 65 75	45 47½ 47½ 50	60 65 65 75	47½ 47½ 50 50	60 65 75 75	47½ 50 50 50	65 65 75 75	50 50 55 55	65 75 75 75	50 50 55 55	75 75 75 75	50 55 55 55
40,00 42,50 45,00 47,50	65 65 75 75	45 47½ 47½ 47½	65 75 75 75	47½ 47½ 50 50	75 75 75 —	47 <u>1</u> 50 50 55	75 75 75 —	50 50 55 55	75 75 —	50 55 55 55	75 — —	55 55 55 55	75 — —	55 55 55 60	_	55 55 60 60	1 1 1 1	60 60 60
50,00 52,50 55,00 57,50	75 — —	50 50 50 55	= =	50 55 55 55	=	55 55 55 55	=	55 55 55 60		55 55 60 60	111	60 60 60	=	60 60 60 65		60 65 65 65	1 1 1	65 65 65 65
60,00 62,50 65,00 67,50		55 55 55 55		55 55 60 60	=	55 60 60 60	Ξ	60 60 60 65		60 65 65		60 65 65 65	=	65 65 65 75	1 1	65 65 75 75		75 75 75 75
70,00 72,50 75,00 77,50		60 60 60 65	=	60 60 65 65		65 65 65 65		65 65 75 75		65 75 75 75		75 75 75 75		75 75 75 75		75 75 75 75		75 75 75
80,00 82,50 85,00 87,50		65 65 65 75	=	65 75 75 75	_ 	75 75 75 75		75 75 75 75		75 75 75 —		75 75 —	-	75 —		=	1 1 1	=
90,00 92,50 95,00 97,50 100,00		75 75 75 75 75		75 75 75 75		75 75 —	_	75	13.11		=		-			=		=

F. Tabellen über die zulässige gleichmäßig verteilte (Nutz-) Belastung von Trägern auf zwei Stützen.

Die folgenden Tabellen enthalten die zulässige gleiehmäßig verteilte Nutzbelastung der J-Eisen, breitanschigen Differdinger Tj-Eisen und doppelten [-Eisen, d. h. also, von der zulässigen Gesamtbelastung ist das Eigengewicht der Träger in Abzug gebracht. Die Tabellen geben somit zugleich die Grenzen der Stützweiten an, bis zu welchen die F-Eisen und [-Eisen überhaupt belastet werden dürfen, wenn die Beanspruchung des Materials nicht größer als 875 kg/cm² und die Durchbiegung der Träger nicht größer als $\frac{1}{500}$ der Stützweite sein darf.

In den Fällen, bei welchen es unzulässig ist, das Eigengewicht der Träger zu vernachlässigen, oder bei denen das Gewicht der Träger in dem in Rechnung zu ziehenden Eigengewicht nicht enthalten ist, könne auch diese Tabellen zur Bestimmung der erforderlichen Abmessungen gewalzter Träger benutzt werden. Die zulässige Belastung aus Einzel- (Nutz-) Lasten ergibt sich für die vier im nachstehenden ange-führten Belastungsfälle wie folgt.

Wird die in den Tabellen angegebene gleichmäßige Belastung mit Q, jede Einzellast der zulässigen Belastung mit P bezeichnet, so ist allgemein $P = \frac{Q}{r}$.

Für die vier verschiedenen Belastungsfälle ist der Faktor 1 im folgenden angegeben.

 Belastung durch eine Einzellast P im Abstande x von einem der beiden Auflager, Abb. 40.



1. Tragfähigkeit

Die größte Beanspruchung ist 875 kg/cm³

Normal- profil	Gewicht pro	Zulāssig	ge gleich	mkbig v	erteilte	(Nutz-) B	elastun	g Q in I	Kilogran	amen be	i einer	Stützwe	ite l in	Meterr	von
Nr.	Meter kg	1,0	1,5	2,0	2,5	3,0	3,5	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5
8	5,95	1352	896	585	367	247	174	125	91	66	46	31	18	7	_
9	7,06	1806	1198	884	557	378	269	196	146	108	80	57	39	24	1
10	8,88	2379	1579	1177	815	555	397	293	220	167	127	95	70	48	3
11	9,65	3021	2006	1496	1146	783	563	418	318	244	189	145	110	82	5
12	11.8	3804	2527	1885	1498	1083	781	583	446	346	271	212	166	127	9
13	12,6	4677	3108	2320	1845	1447	1047	785	603	472	372	296	234	185	14
14	14,8	5705	3791	2831	2252	1863	1384	1041	803	631	502	402	323	259	20
15	16,0	6837	4545	3395	2701	2236	1785	1345	1042	822	657	530	430	348	28
16	17,9	8172	5433	4059	3231	2676	2277	1720	1335	1057	849	689	562	460	37
17	19.8	9570	6364	4755	3787	3137	2671	2158	1678	1333	1074	875	718	592	488
18	21,9	11248	7480	5591	4453	3691	3143	2685	2092	1665	1346	1101	908	752	62-
19	23,9	12926	8597	6427	5120	4245	3616	3142	2561	2042	1655	1358	1124	935	78
20	26,2	14954	9947	7438	5927	4915	4188	3640	3127	2497	2028	1668	1385	1158	. 97
21	28,5	17052	11344	8483	6761	5608	4780	4156	3667	3001	2441	2012	1675	1404	118
22	31,0	19429	12927	9668	7707	6394	5452	4741	4185	3599	2932	2421	2020	1698	143
23	33.4	21947	14603	10923	8709	7226	6163	5361	4734	4229	3477	2876	2404	2026	171
24	36,2	24674	16419	12283	9794	8128	6933	6033	5328	4761	4106	3400	2847	2404	204
25	39,0	27681	18422	13782	10991	9123	7784	6774	5985	5349	4816	3993	3349	2833	241
26	41,8	30828	20517	15351	12244	10165	8674	7550	6672	5965	5383	4643	3898	3303	281
27	44,8	34325	22846	17095	13636	11322	9663	8413	7436	6650	6003	5383	4524	3839	328
28	47,9	37822	25175	18839	15028	12480	10652	9276	8200	7335	6622	6024	5196	4414	377
29	50,9	41529	27644	20688	16505	13707	11702	10191	9011	8062	7280	6625	5936	5047	432
80	54,2	45586	30345	22712	18121	15051	12850	11193	9898	8857	8000	7281	6669	5755	493
32	61,0	54609	36355	27213	21716	18040	15407	13424	11874	10629	9605	8746	8014	7383	636
34	68,1	64472	42925	32134	25646	21309	18202	15863	14036	12568	11360	10348	9487	8743	804
36	76,1	76084	50659	37928	30274	25158	21494	18736	16582	14852	13429	12237	11222	10347	958
38	84,0	88256	58767	44002	35126	29195	24946	21749	19253	17248	15600	14219	13045	12032	11149
40	92,6	102037	67948	50880	40621	33766	28856	25162	22279	19963	18060	16466	15110	13942	1292
421	104,0	121626	80997	60657	48432	40265	34416	30017	26583	23826	21561	19664	18052	16662	15451
45	115,0	142685	95028	71170	56833	47255	40398	35240	31216	27985	25331	23110	21222	19595	18178
471	128.0	166122	110641	82869	66180	55033	47052	41051	36368	32610	29523	26940	24745	22854	2120
50	141,0	192359	128122	95968	76648	63744	54507	47561	42143	37795	34225	31237	28699	26513	24609
55	166,0	251974	167844	125738	100441	83549	71459	62371	55284	49598	44931	41027	37712	34858	32374
60	199.0	324041	215861	161722	129198	107483	91943	80264	71157	63853	57858	52846	48589	44927	41739

2. Belastung durch zwei gleiche Einzellasten P im Abstande x von den Auflagern, Abb. 41. Für x = 0.1 ist P = 1.220 · Q



3. Belastung durch drei gleiche Einzellasten P, die eine in der Mitte, die beiden anderen im Abstande x von den Auflagern. Abb. 42.



 Belastung durch mehrere gleiche Einzellasten P in gleichen Abständen x voneinander und von den Auflagern, Abb. 44.



Besteht die Belastung aus n Einzellasten, so ist $P=\frac{Q}{n+1}$. Für n gerade ist P um ein Weniges größer als Q was aber vernachlässigt werden kann. Sind die Endabstände nur halb so groß als der Abstand der Lasten von einander, also $=\frac{X}{2}$, Abb. 43, so ist $P=\frac{Q}{n}$.



Bei einer Belastung aus Einzellasten P und einer gleichmäßig verteilten Last Q_i ist $P=\frac{Q-Q_i}{a}$, vobei $\frac{1}{a}$ den obigen Angaben, je nach der Art der Einzelbelastung, zu entnehmen ist.

der normalen T-Eisen.

die größte Durchbiegung ist $\frac{1}{500}$ der Stützweite.

Normal-	Gewicht	Zulāss	ige glei	chmäßig	verteil	te (Nutz	-) Belasi	ung Q	in Kilo	gramın	en bei	einer S	tűtzwe	ite I in	Metern	von:
profil Nr.	Meter kg	8,0	8,5	9,0	9,5	10,0	10,5	11,0	11,5	12,0	12,5	13,0	13,5	14,0	14,5	15,0
8	5,98	_	_	_	_	_	_	_	-		_	_	_		-	-
9	7,06	-		-	_	-	-	-	-	_	-	- 1	-	-	-	-
10	8,33	15	2	-	_	_	_	_	-	-	-	-		_	_	-
11	9,65	37	19	3		_	_	_	-	-	-	-	- 1	-	_	_
12 13	11,2	68	45 78	24 52	6 28	- 8	_	_	_	-	- '	-			-	-
	12,6	108					-	_	_	_	_	_	_	_	_	-
14	14,3	160	122	88	59	33	9		-		I —	_	-		-	_
15 16	16,0 17,9	224 305	176 245	134	98 148	65 108	37 72	10	- 11		-			_	_	_
											_	_	_	_	_	_
17 18	19,8	401 518	327 428	264 351	208 283	160 225	117	78 126	43 84	11 45	-	-		_	-	-
19	21,9	653	545	452	372	301	239	184	134	88	10	- 9	_	_		
20				575	479											
21	26,2 28,5	817 1000	687 845	714	600	395 501	321 414	255 336	196 266	142	93	48 94	46	- 2	_	
22	31,0	1218	1035	880	745	628	526	435	353	280	213	152	96	45	_	
23	33,4	1463	1249	1067	910	773	654	548	453	368	291	221	157	97	42	
24	36,2	1745	1495	1282	1099	940	801	678	568	470	381	300	226	158	94	36
25	39,0	2066	1775	1528	1316	1132	971	829	702	589	486	394	309	230	158	91
26	41,8	2418	2083	1799	1555	1344	1159	996	851	722	605	499	402	314	232	156
27	44,8	2821	2435	2109	1829	1587	1375	1189	1023	875	742	621	512	411	318	232
28	47,9	3253	2814	2442	2123	1848	1608	1396	1209	1041	891	754	630	517	412	316
29	50,9	3730	3232	2811	2450	2139	1867	1628	1417	1228	1058	905	766	638	521	413
30	54,2	4263	3700	3223	2816	2464	2157	1888	1650	1437	1246	1074	918	775	644	523
32	61,0	5509	4793	4189	3673	3228	2841	2501	2200	1933	1694	1478	1282	1104	941	791
34	68,1	6977	6084	5330	4687	4133	3651	3229	2857	2526	2230	1963	1722	1503	1302	1118
36	76,1	8788	7677	6739	5940	5253	4656	4133	3672	3263	2898	2569	2272	2003	1757	1531
38	84,0	10371	9481	8338	7364	6526	5799	5164	4604	4197	3664	3267	2908	2582	2285	2014
40	92,5	12025	11228	10231	9050	8036	7156	6388	5712	5112	4578	4099	3667	3276	2920	2594
421	104,0	14384	13437	12590	11591	10313	9205	8239	7388	6636	5966	5366	4825	4336	3892	3486
45	115,0	16930	15823	14832	13939	12947	11579	10385	9337	8409	7584	6846	6182	5582	5037	4540
471	128,0	19757	18471	17320	16284	15345	14374	12914	11631	10498	9491	8590	7780	7049	6386	5782
50 55	141,0	22935	21449	20120	18924	17840	16853 22270	15900	14345	12972	11752	10661	9683	8799	7999	7270
60	166,0 199,0	30190 38938	28253 36454	26522 34236	24964 32240	23554	28790	21096 27287	20016 25906	19020 24632	17400 23451	15848 22355	14456 21331	13201 20374	12066 19475	11034 18631
	100,0	30330	20404	34230	32240	30434	20120	21201	20000	44002	20401	64000	21331	20314	10410	10001

2. Tragfähigkeit der breitflanschigen

Die größte Beanspruchung ist 875 kg cm

Profil- Nr.	Gewicht pro Meter				,								weite in		von:
h in em	kg	1,0	1,5	2,0	2,5	3,0	3,5	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5
18 B	47.0	27253	18130	13556	10803	8959	7636	6555	5116	4081	3308	2715	2248	1873	1566
20 B	55,8	36135	24044	17984	14338	11897	10146	8826	7596	6078	4947	4081	3400	2855	2406
22 B	64,8	46905	31216	23355	18626	15462	13193	11483	10146	8743	7137	5908	4944	4173	354
24 B	76,0	59774	39786	29773	23750	19722	16834	14659	12958	11590	10001	8299	6966	5900	503
25 B	82,5	67468	44909	33610	26814	22269	19011	16558	14640	18098	11800	9801	8237	6987	397
26 B	90,7	77189	51384	38459	30685	25488	21763	18957	16765	15003	13552	11703	9846	8363	7156
27 B	96,7	85583	56975	42647	34030	28270	24142	21033	18605	16653	15046	13525	11390	9686	830
28 B	103,4	95167	63358	47428	37850	31446	26858	23404	20706	18537	16753	15258	13181	11221	962
29 B	110,8	105449	70207	52558	41947	34854	29772	25947	22959.	20558	18583	16929	15179	12933	11111
30 B	119,4	117481	78221	58561	46742	38842	33182	28922	25596	22923	20725	18884	17316	14964	1286
32 B	126,2	131614	87638	65618	52381	43535	37198	32430	28708	25717	23259	21200	19447	17937	1550
34 B	131,4	144979	96543	72292	57716	47976	41000	35752	31655	28365	25661	23397	21470	19810	1826
86 B	142,5	165058	109919	82315	65724	54639	46701	40730	36070	32328	29253	26678	24489	22603	2095
38 B	150,1	182200	121342	90875	72565	60333	51575	44987	39847	35720	32329	29491	27078	24999	2318
40 B	159,8	202280	134720	100900	80577	67001	57281	49971	44268	39689	35929	32781	30106	27801	2579
421B	167,9	224672	149641	112084	89516	74443	63652	55538	49209	44129	39957	36466	33499	30945	2871
45 B	180,0	251470	167497	125465	100210	83343	71270	62193	55112	49430	44765	40862	37545	34690	3220
471B	190,0	279250	186008	139340	111301	92577	79175	69100	61243	54938	49762	45433	41756	38590	3583
50 B	205,5	311365	207405	155374	124114		88301	77071	68313	61287	55519		46598	43072	400
55 B	226,1	371334	247368	185328	148059	123175	105369	91986	81552	73182	66313	60570	55693	51497	478
60 B	236,9	418154	278573	208723	166766	138755	118714	103654	91914	82498	74773	68316	62834	58118	540
65 B	246,9	468053	311830	233656	186703	155359	132936	116087	102956	92426	83788	76569	70441	65172	603
75 B	263,4	564497	376112	281853	225246	187463	160438	140136	124317	111635	101235	92547	85174	78836	733



3. Tragfähigkeit von zwei [-Eisen.

Die größte Beanspruchung ist 875 kg/cm². Die größte Durchbiegung ist $\frac{1}{500}$ der Stützweite.

][

formal- profil	Gewicht pro Meter		Zulässige gleichmäßig verteilte (Nutz-) Belastung Q in Kilogrammen bei einer Stützweite 1 in Metern vor													
Nr.	kg	1,0	1,5	2,0	2,5	3,0	3,5	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0	6,5	7,0	7,5	8,0
3	8,54	384	162	81	41	18	2	_		_	-	-	_		_	_
4	9,75	857	370	197	114	67	37	15	_		_	-		_	-	-
5	11,2	1473	704	383	232	147	93	57	30	9	-	_	-		_	-
61	14,2	2464	1549	855	530	350	239	164	111	70	39	13	-		_	-
8	17,3	3693	2447	1594	999	672	471	338	244	174	120	77	42	12		-
10	21,2	5733	3804	2835	1972	1343	959	706	530	400	302	224	162	110	66	25
12	26,7	8471	5625	4196	3332	2405	1732	1291	984	761	592	461	356	270	197	136
14	32,0	12064	8016	5984	4758	3936	2922	2195	1692	1327	1053	841	672	535	421	325
16	37,7	16202	10770	8045	6402	5300	4508	3401	2637	2085	1671	1352	1100	896	728	586
18	44,0	20956	13934	10412	8290	6868	5846	5023	3910	3108	2508	2047	1683	1390	1149	948
20	50,6	26689	17751	13269	10570	8762	7463	6483	5570	4443	3603	2958	2450	2042	1708	1430
22	58,7	34241	22779	17033	13573	11257	9595	8340	7358	6317	5141	4239	3530	2962	2498	2113
24	66,4	41934	27900	20867	16634	13801	11768	10234	9035	8068	6943	5742	4801	4047	3432	2923
26	75,8	51864	34513	25818	20587	17086	14575	12682	11201	10009	9027	7776	6521	5517	4700	4024
28	83,7	62916	41874	31333	24991	20749	17707	15415	13623	12182	10994	9998	8583	7283	6227	5350
30	92,3	74808	49795	37265	29729	24690	21077	18356	16229	14519	13111	11930	10923	9418	8074	6967

G. Tabellen über die zulässige Einzelbelastung von Konsolträgern.



Die folgenden Tabellen geben die Einzellasten P, Abb. 45, an, mit welchen konsolartig eingemauerte, bzw. fest eingespannte Träger bei verschiedenen Abständen I der Last von der Einmauerungsstelle belastet werden dürfen. Die Tabellen geben ebenfalls die zulässige Nutzbelastung an; das Eigengewicht der J-Eisen und F-Eisen ist

ebenfalls die zulässige Nutzbelastung an; das Eigengewicht der I-Eisen und [-Eisen ist also von der zulässigen Gesamtbelastung entsprechend in Abzug gebracht.

Die zulässigen Belastungen wurden auch hier unter der Voranssetzung bestimmt, daß die größte

die größte Durchbiegung 1 der Stützweite

Profil-	Gewicht pro Meter	Zulās	ige gle	ichmäß	Zulāssige gleichmātig verteilte (Nutz-) Belastung Q in Kilogrammen bei einer Stützweite in Metern von: 8,0 8,5 9,0 9,5 10,0 10,5 11,0 11,5 12,0 12,5 13,0 13,5 14,0 14,5 15,0													
h In em	kg	8,0	8,5	9,0	9,5	10,0	10,5	11,0	11,5	12,0	12,5	13,0	13,5	14,0	14,5	15,0		
18 B	47.0	1310	1094	909	749	609	485	375	275	185	103	27		-				
20 B	55,3	2040	1729	1463	1235	1036	860	705	565	440	325	221	125	36	- 1			
22 B	64,8	3024	2587	2215	1896	1619	1376	1161	969	797	641	499	369	249	139	3		
24 B	76,0	4317	3716	3207	2770	2392	2061	1769	1509	1277	1067	877	703	544	397	26		
25 B	82,5	5132	4429	3834	3323	2882	2496	2156	1854	1584	1341	1121	920	736	567	41		
26 B	90,7	6163	5331	4627	4024	3502	3047	2646	2291	1973	1688	1430	1195	980	782	59		
27 B	96,7	7160	6206	5398	4708	4111	3590	3133	2727	2366	2041	1747	1481	1237	1013	80		
28 B	103,4	8318	7222	6295	5503	4819	4223	3700	3236	2824	2453	2119	1816	1539	1284	105		
29 B	110,s	9609	8355	7296	6390	5609	4929	4333	3805	3335	2914	2534	2190	1876	1588	132		
30 B	119,4	11141	9700	8483	7444	6548	5768	5084	4481	3943	3462	3029	2636	2278	1951	165		
32 B	126,2	13448	11734	10287	9053	7991	7067	6259	5545	4911	4344	3834	3373	2954	2571	221		
34 B	131,4	15864	13867	12183	10747	9512	8440	7502	6675	5941	5286	4698	4166	3684	3244	284		
36 B	142,5	19250	16850	14828	13106	11625	10340	9217	8229	7352	6571	5869	5237	4663	4140	366		
38 B	150,1	21593	19769	17421	15422	13704	12215	10915	9771	8758	7855	7046	6317	5656	5056	450		
40 B	159,8	24027	22458	20496	18168	16169	14437	12925	11596	10420	9373	8435	7591	6827	6133	549		
421B	167,9	26762	25025	23471	21636	19287	17254	15480	13923	12545	11320	10223	9237	8346	7537	680		
45 B	180,0	30016	28076	26341	24779	23048	20648	18556	16719	15096	13653	12363	11204	10158	9209	834		
47 <u>1</u> B	190,0	33410	31260	29339	27610	26044	24423	21981	19838	17946	16266	14764	13416	12200	11098	1009		
50 B	205,8	37302	34909	32769	30845	29102	27516	25992	23486	21274	19310	17557	15984	14565	13280	1211		
55 B	226,1	44636	41791	39250	36964	34895	33013	31291	29709	28250	25870	23592	21550	19711	18048	1653		
60 B	236,0	50411	47216	44364	41799	39479	37369	35439	33668	32034	30521	29116	27037	24799	22776	2094		
65 B	246,9	56562	52995	49811	46949	44361	42008	39857	37882	36062	34378	32813	31356	29993	28185	2597		
75 B	263,4	68488	64203	60381	56946	53842	51021	48444	46080	43903	41888	40019	38278	36652	35130	3370		

Beanspruchung des Eisens nicht größer als 875 kg/cm² und die größte Durchbiegung nicht mehr als 500 der freien Länge 1 beträgt.

Für die Tabellen wurden einzelne Belastungen nicht aus dem Biegungsmoment, sondern nach der zulässigen Scheerkraft bestimmt. Die letztere wurde dann zu $875 \cdot \frac{4}{5} = 700 \, \text{kg} \, \text{cm}^2$ Trägerquerschnitt angenommen.

Ist die Belastung Q über einen Konsolträger gleichmäßig verteilt, Abb. 46. so ist $P = \frac{Q}{2}$ diejenige

Einzellast, welche für die Bestimmung der Trägerabmessungen nach der Tabelle anzunehmen ist.



Abb. 48.

Besteht die Belastung aus mehreren Einzellasten P1, P2, P3... bzw. in den Abständen l, x, y ... von der Einmauerungsstelle, Abb. 47, so ist

$$P = P_1 + \frac{P_2 \cdot x + P_s \cdot y + \dots}{l}.$$



Besteht die Belastung aus einer oder mehreren Einzellasten wie vorstehend angegeben, außerdem aus einer gleichmäßig verteilten Belastung Q, so ist bei einer Einzellast, Abb. 48,

$$P = P_1 + \frac{Q}{a},$$

bei mehreren Einzellasten, Abb. 49,



$$P = P_1 + \frac{P_2 \cdot x + P_3 \cdot y + \dots}{1} + \frac{Q}{2}$$

Bei der Einmauerung von Konsolträgern wird selten genügend darauf geachtet, die Lagerung der Träger sachgemäß herzustellen; es sei deshalb besonders darauf aufmerksam gemacht.



Bekanntlich entstehen an dem eingemauerten oder sonstwie eingespannten Teil eines Konsolträgers zwei verschieden große und entgegengesetzt gerichtete Auflagerdrücke A und A₁, Abb. 50.

Bezeichnet P die Einzelbelastung, nach welcher die Trägerabmessungen nach den Tabellen zu bestimmen sind, I die Entfernung der Last von dem nächsten Auflager, a den Abstand der beiden Auflager, so ist der Auflagerdruck $A = \frac{P \cdot 1}{a}$

Die Abmessungen der Auflager sind nun den Auflagerdrücken und der Beschaffenheit der Unterlagen der Auflager entsprechend zu wählen (siehe Auflager der Träger Seite 123-125).

1. Tragfäh

nigkeit von	Konsolträgern	aus e	inem	normalen	I-Eisen.	
	rößte Beanspruchur					Ι
Die größte	Durchbiegung ist	$\frac{1}{00}$ der	freien	Länge 1.		_

formal- profil	Gewicht pro Meter	2										Träger				
Nr.	kg	0,1	0,2	0,3	0,4	0,5	0,75	1,0	1,25	1,5	1,75	2,0	2,25	2,5	2,75	3,8
8	5,95	1697	848	565	423	338	164	91	57	. 38	27	19	13	9	6	
9	7,06	2266	1132	754	565	451	248	138	87	58	41	30	22	16	11	
10	8,33	2983	1491	993	744	595	360	201	127	86	61	45	33	25	18	
11	9,65	3788	1893	1261	945	755	502	282	178	121	87	64	48	37	28	
12	11,2	4768	2383	1588	1190	951	632	388	246	168	121	90	68	52	40	
13	12,6	5862	2930	1952	1463	1169	777	517	328	225	162	121	92	72	56	
14	14,3	7148	3573	2381	1784	1426	948	681	433	297	215	161	124	96	76	
15	16,0,	8565	4282	2853	2138	1709	1136	849	556	382	277	208	160	126	100	
16	17,9	10237	5117	3410	2556	2043	1358	1015	708	488	354	266	206	162	130	1
17	19,8	11987	5992	3993	2993	2393	1591	1189	885	610	444	335	259	205	164	- 1
18	21,9	14086	7042	4693	3517	2812	1870	1398	1099	758	551	417	324	257	207	1
19	23,9	16186	8091	5392	4042	3232	2149	1607	1280	925	674	510	397	315	254	2
20	26,2	18724	9360	6238	4676	3738	2487	1859	1482	1126	821	622	485	386	312	5
21	28,5	21349	10672	7112	5332	4263	2836	2121	1690	1348	984	746	582	464	377	3
22	31,0	24323	12159	8104	6075	4857	3232	2417	1927	1598	1177	893	698	557	453	3
28	33,4	27473	13734	9153	6862	5487	3651	2731	2177	1807	1391	1056	826	661	538	4
24	36,2	30886	15440	10290	7715	6168	4105	3071	2448	2032	1637	1245	974	780	635	
25	39,0	34648	17321	11544	8655	6920	4605	3446	2748	2281	1916	1457	1141	915	746	•
26	41,8	37306	19290	12856	9639	7707	5129	3838	3061	2541	2168	1689	1324	1062	867	7
27	44,8	39966	21477	14314	10732	8581	5712	4274	3409	2831	2416	1953	1532	1230	1005	8
28	47,9	42695	23664	15772	11825	9456	6294	4710	3757	3120	2663	2237	1755	1410	1153	5
29	50,9	45355	25982	17317	12984	10382	6911	5172	4126	3427	2925	2548	2000	1607	1315	10
30	54,2	48295	28520	19009	14252	11396	7586	5678	4530	3763	3213	2798	2274	1828	1497	15
82	61,0	54384	34163	22770	17072	13652	9089	6803	5429	4510	3852	3356	2910	2341	1919	15
84	68,1	60683	40331	26881	20155	16118	10731	8033	6411	5327	4550	3966	3509	2945	2416	20
86	76,1	67892	47592	31722	23785	19021	12665	9482	7568	6290	5373	4684	4145	3687	3028	23
38	84,0	74892	55204	36796	27589	22064	14692	11001	8782	7299	6237	5437	4813	4312	3718	31
40	92,6	82591	63822	42540	31897	25509	16987	12720	10155	8441	7214	6291	5570	4991	4534	3
421	104 o	92390	76071	50705	38020	30407	20249	15164	12108	10066	8604	7504	6646	5957	5390	4
45	115,0	102889	89239	59483	44602	35671	23757	17793	14208	11814	10099	8810	7804	6996	6333	5
471	128,0	114087	103893	69252	51928	41531	27660	20717	16545	13758	11763	10263	9092	8153	7381	6
50	141,0		120298		60128	48090	32030	23992	19162	15936	13627	11890	10536	9449	8556	7
55			148367		78761	62994	41961	31435	25110	20887	17865	15593	13821	12400	11233	10
60	199,o	177780	177760	135070	101285	81010	53965	40431	32300	26871	22986	20066	17789	15963	14465	13



2. Tragfähigkeit von Konsolträgern aus einem breitflanschigen Differdinger Ţ-Eisen.

Die größte Beanspruchung ist 875 kg/cm³. Die größte Durchbiegung ist $\frac{1}{500}$ der freien Länge l.

Profil-	Gewicht pro Meter	Z	ulässig	e Einze	l- (Nut	z-) Last	P in K	ilogran	men b	ei einer	freien	Trägerl	änge 1	in Mete	tern von:	
Nr.	kg	0,1	0,2	0,3	0,4	0,5	0,75	1,0	1,25	1,5	1,75	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0
18 B	47,0	34123	17058	11368	8522	6813	4532	3389	2675	1847	1345	1018	793	630	509	4
20 B	55,8	45235	22613	15071	11298	9034	6011	4496	3584	2727	1990	1510	1179	941	763	6
22 B	64,8	57814	29350	19561	14665	11726	7804	5839	4657	3866	2849	2165	1694	1356	1104	9
24 B	76,0	67752	37399	24926	18688	14944	9947	7443	5938	4931	3970	3021	2368	1899	1550	12
25 B	82,5	73562	42211	28133	21093	16867	11227	8403	6703	5567	4674	3558	2790	2239	1829	15
26 B	90,7	80911	48291	32186	24132	19297	12846	9615	7671	6372	5441	4238	3325	2671	2184	18
27 B	96,7	86230	53540	35686	26756	21396	14244	10662	8508	7067	6035	4886	3836	3083	2523	20
28 B	103,4	92250	59533	39680	29751	23792	15840	11857	9462	7862	6715	5638	4429	3561	2917	24
29 B	110,8	98759	65964	43967	32965	26362	17552	13140	10487	8714	7443	6477	5090	4094	3355	27
80 B	119,4	106458	73488	48982	36726	29370	19555	14640	11685	9710	8296	7231	5873	4727	3876	32
32 B	126,2	112477	82325	54873	41144	32903	21909	16404	13095	10884	9300	8108	7033	5664	4649	38
34 B	131,4	117167	90681	60443	45321	36245	24136	18073	14429	11994	10250	8938	7914	6643	5456	45
86 B	142,5	127036	103236	68812	51597	41264	27480	20579	16431	13660	11675	10183	9017	8022	6594	55
88 B	150,1	133825	113954	75957	56954	45550	30335	22719	18141	15083	12894	11247	9962	8930	7699	64
40 B	159,8	142504	126509	84326	63231	50570	33680	25225	20144	16750	14320	12493	11067	9922	9012	750
42 B	167,9	149713	140508	93658	70229	56168	37410	28021	22379	18611	15913	13885	12302	11032	9989	891
45 B	180,0	160492	157263	104827	78605	62868	41874	31366	25053	20836	17818	15548	13778	12358	11191	1021
47 B	190,0	169381	169362	116405	87287	69813	46502	34835	27825	23144	19794	17275	15311	13735	12441	1135
50 B	205,5	183239			97325	77841	51851	38844	31029	25810	22075	19268	17078	15322	13880	1267
55 B	226,1	201577	201555	154783	116067	92833	61842	46332	37015	30794	26342	22996	20388	18295	16578	1514
60 B	236,0	210396	210373	174294	130700	104539	69643	52181	41692	34689	29679	25913	22978	20625	18693	1707
65 B	246,9	220125	220101	195088	146294	117013	77958	58414	46676	38840	33234	29022	25739	23106	20947	1914
75 B	263,4	234964	234937	234911	176435	141124	94028	70463	56311	46866	40110	35034	31079	27909	25309	2313

Tragfähigkeit von Konsolträgern aus 2 [-Eisen.

Die größte Beanspruchung ist 875 kg cm². Die größte Durchbiegung ist $\frac{1}{500}$ der freien Länge l.

Normal-	Gewicht pro Meter	Z	Zulässige Einzel- (Nutz-) Last P in Kilogrammen bei einer freien Trägerlänge l in Metern von:													
profil Nr.	Meter kg	0,1	0,2	0,3	0,4	0,5	0,75	1,0	1,25	1,5	1,75	2,0	2,25	2,5	2,75	3,0
3	8,54	745	372	169	95	60	25	12	6	2	_	_	_	_	_	
4	9,75	1242	620	375	210	134	57	30	17	10	5	1		-		*****
5	11,2	1854	926	617	394	251	109	59	35	22	13	7	3	-	-	
61	14,2	3097	1547	1030	772	549	241	133	82	53	36	24	15	9	4	_
8	17,3	4637	2317	1543	1156	923	447	248	155	103	72	51	36	24	16	9
10	21,2	7191	3594	2394	1794	1433	873	486	306	208	148	108	80	59	44	31
12	26,7	10621	5309	3537	2650	2118	1406	864	547	373	268	198	150	115	88	67
14	32,0	15118	7557	5035	3774	3016	2004	1440	914	627	453	339	260	202	159	125
16	37,7	20298	10146	6761	5067	4051	2693	2011	1403	965	700	527	407	320	255	204
18	44,0	26248	13121	8743	6554	5239	3484	2603	2059	1419	1032	779	605	479	384	312
20	50,6	33422	16707	11134	8346	6672	4438	3317	2642	2010	1464 .	1109	863	686	554	453
22	58,7	42872	21432	14283	10707	8560	5695	4258	3393	2814	2070	1570	1226	978	793	651
24	66,4	52497	26243	17490	13112	10483	6975	5217	4159	3450	2776	2109	1650	1319	1073	885
26	75,8	64921	32455	21630	16216	12966	8628	6455	5147	4271	3644	2837	2222	1781	1452	1201
28	83,7	74612	39367	26237	19671	15729	10469	7833	6248	5187	4427	3703	2905	2331	1905	1579
30	92,8	82311	46803	31194	23388	18702	12449	9316	7432	6172	5269	4589	3727	2995	2452	2036

H. Querverbindungen für zwei und mehr Träger.

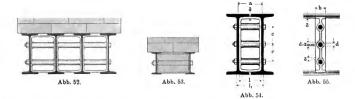
Bestehen die eisernen Unterzüge aus mehr als einem Träger, so ist es erforderlich, die einzelnen Träger durch Querverbindungen miteinander zu verbinden. Bei ausgeführten Bauwerken beobachtet man sehr oft, daß diese Querverbindungen fehlen; es ist dieses aber ganz unstatthaft, denn sämtliche Träger eines Unterzuges müssen ein fest zusammenhängendes Ganzes bilden. Stehen die Träger nur lose nebeneinander, so können sie sich bei ihrer im Verhältnis zur Höhe nur geringen Fußbreite leicht schief stellen; ist der Abstand der Träger voneinander groß und ausgemauert, so werden die lose nebeneinander stehenden Träger durch die Belastung leicht voneinander gedrängt, was selbstverständlich vermieden werden muß.

a) Querverbindungen für gewalzte Träger.

Bei vielen ausgeführten Unterzügen aus gewalzten Trägern ist die aus Schraube und Rohr bestehende Querverbindung, siehe Abb. 51, angewendet. Eine solche Verbindung ist nur unvollkommen, denn die kleinen Bedrückungsflächen des Rohres bieten nur einen geringen Widerstand gegen das Schiefstellen der Träger; um letzteres zu verhindern, müssen die Bedrückungsflächen größer sein.

Bei den sorgfältiger ausgeführten Unterzügen sind statt der Röhren größere Gußstücke, und bei höheren Trägern auch nicht nur eine, sondern zwei oder drei Verbindungsschrauben angewendet. In den nachstehenden Abbildungen 52-55 sind gußeiserne Verbindungsstücke von

zweckmäßiger Form dargestellt. Der Querschnitt derselben ist nach beiden Richtungen Die Höhe der Stücke ist so gewählt, daß mit ihnen der lichte Raum zwischen den Innen-I-förmig.



flächen der Träger ganz ausgefüllt wird; hierdurch wird zugleich eine möglichst gleichmäßige Verteilung der Last auf sämtliche Träger eines Unterzuges erzielt, indem von einem etwa mehr belasteten Träger ein Teil der Last auf die Nachbarträger durch die Verbindungsstücke übertragen wird.



Die Verbindungsstücke werden zweckmäßig in Entfernungen von rd. 2 m zwischen die Träger gesetzt und am besten so, daß die Anfangs- bzw. Endstücke über oder neben den Auflagern der Träger zu liegen kommen.

In der folgenden Tabelle sind die Abmessungen und Gewichte der Verbindungsstücke für die kleinstezulässige Trägerentfernung angegeben, ferner das Gewicht für einen Zentimeter Zunahme in der Länge der Stücke. Das Gewicht der für die Bauten erforderlichen, verschieden langen Verbindungsstücke kann also aus der Tabelle leicht ermittelt werden. In der Tabelle ist ferner die Anzahl, der Durchmesser und die Entfernung der Verbindungsschrauben, sowie die Länge und das Gewicht der letzteren für den kleinsten Trägerabstand angegeben; auch enthält die Tabelle das Gewicht für einen Zentimeter Zunahme in der Länge der Schrauben. Das Gewicht der erforderlichen Schrauben kann also ebenfalls leicht aus der Tabelle bestimmt werden.

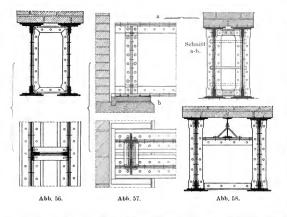
Abmessungen und Gewichte der Gußstücke und Schrauben von den Querverbindungen für gewalzte Träger (Normalprofile).

(Siehe Seite 121, Abb. 54 und 55.)

Tr	äger			Gußstücke					Seh	rauben	ben		
Normal- profil	Kleinster Abstand	Dicke	Länge 1	Breite b	pro Stück	vicht pro em Längen- zunalune	Anzahl	Durch- messer d	Ent- fernung e	Långe zw. Kopf und Mutter bei 2 Trägern l _t	pro Stück	wicht pro er Länger zunahr	
Nr.	tntn	mm	totu	mm	kg	kg		fm tra	mm	mm	kg	kg	
8	50	6	46,1	35	0,5	0.07	1	13	_	53,9	0,13	0,010	
9	55	6	50.8	35	0,5	0,08	1	13	_	59,2	0.13	0,010	
10	60	7	55,5	40	0,7	0,10	1	13	_	64,5	0,14	0.010	
11	65	7	60.2	40	0,8	0,10	1	13	_	69,a	0,14	0,010	
12	70	8	64.9	45	1,2	0,13	1	16		75.1	0.87	0,015	
13	70	8	64,6	45	1,2	0,14	i	16		75,4	0,27	0,013	
14	75	9	69.3	50	1,6	0,17	1	16	_	80,7	0.28	0,013	
15	80	9	74.0	50		0,17	1	19		86,0			
		9			1,8				-		0,44	0,029	
16	85		78,7	50	2,0	0,19	1	19	_	91,3	0,45	120,0	
17	90	10	83,4	55	2,5	0,22	1	19		96,6	0,47	0,022	
18	90	10	83,1	55	2,8	0,26	2	16	80	96,9	0,30	0,016	
19	95	10	87,8	55	3,1	0,26	2	16	80	102,2	0,31	0,016	
20	100	10	92,5	55	3,3	0,27	2	16	90	107,5	0,32	0,016	
21	105	11	97,2	60	4,1	0,81	2	16	90	112,8	0,33	0,016	
22	110	11	101,9	60	4,4	0,32	2	16	90	118,1	0,34	0,016	
23	110	11	101,6	60	4,6	0,34	2	19	100	118,4	0,52	0,022	
24	115	11	106,8	60	4,9	0,35	2	19	100	123,7	0,53	0,022	
25	120	12	111,o	65	5,9	0.39	2	19	100	128.0	0,54	0,022	
26	125	12	115.6	65	6,2	0,41	2	19	110	134.4	0.35	0.022	
27	125	12	115.3	65	6,4	0,41	2	19	110	134.7	0,56	0,022	
28	130	12	119,9	65	6,8	0.42	2	19	120	140.1	0,56	0.022	
29	135	12	124,6	65	7,2	0,42	2	19	120	145,4	0,57	0,022	
30	135	12	124.2	65	7,3	0.44	2	19	130	145,8	0.58	0.022	
32	140	12	128,5	65	8,0	0,46	2	23	140	151,5	0,90	0,023	
34	145	13	132,8	70 1	9,5	0,53	9	23	150	157.2	0,92	0,033	
36	155	13	142,0	70	10,4	0,58	2 2	23	160	168,0	0.95	0,033	
38	160	13	146.3	70	11.1	0,36	2	23	170	173.7	0,93	0,033	
40	165	13	150,6	70	11,8	0,58	2	23	180	179,4	0,99	0,033	
424	175	14	159,7	75	110	0.51	3	19	120	190,3	0.00	0.022	
			163.8	75	14,9	0,71	3	19	130	196,3	0,68		
45	180	14		80	15,8	0,73	3	23			0,69	0,022	
471	190	15	172,9		19,2	0,84			140	207,1	1,07	0,023	
50	195	15	177,0	80	20,2	0,87	3	23	150	213,0	1,10	0,033	
55	210	16	191,0	80	24,4	0,98	3	23	160	229,0	1,15	0,031	
60	225	18	203,4	90	32,4	1,18	3	23	170	246,6	1,21	0,031	

b) Querverbindungen für genietete Träger.

Ist es erforderlich, die Unterzüge eines Bauwerks aus mehr als einem genieteten Träger herzestellen, so wird es in den meisten Fällen genügen, zwei solcher Träger anzuwenden, und es werden dir Querverbindungen zwischen den beiden Träger dann auch am einfachsten aus genieteten Teilen hergestellt. Erhalten die Träger eines Unterzuges einen so großen Abstand voneimander, daß das Einbringen von Nieten oder Schrauben zwischen den Gurtungen erfolgen kann, so gibt man den Querverbindungen die in Abb. 56 dargestellte Form. Wird der Abstand der beiden Träger so groß, daß es nicht nöglich ist, mit den Mauersteinen den Raum zwischen den Gurtungen zu überdecken, so können die Querverbindungen zugleich als Stützpunkte für einzulegende gewalzte Zwischenfräger dienen, wie umstehende Abb. 58 zeigt (siehe auch Abb. 7, Seite 36).



Ist dagegen der Abstand der beiden Träger nur klein, das Einbringen von Nieten oder Schrauben zwischen diese daher nicht möglich, so können Querverbindungen der in Abb. 57 dargegestellten Form angewendet werden. Querverbindungen können in Abständen gleich der doppelten Entfernung der Aussteifungswinkel eingesetzt werden; erhalten letztere eine Entfernung von 1,5 m, so genügt für die Querverbindungen der Abstand von 3,0 m und es können an den betreffenden

an den betreffenden Stellen die Aussteifungswinkel durch die Quer-

verbindungen ersetzt werden. Als Endverbindung für genietete Doppelträger ist die in nebenstehender Abb. 57 dargestellte Konstruktion sehr zweckmäßig, denn sie kann bei jedem Trägerabstand bequem ausgeführt werden.

J. Auflager für Träger.

Die Auflagerung der Deckenträger und Unterzüge kann wegen der geringen Flanschbreite selten unmittelbar auf der vorhandenen Untermauerung erfolgen. Meist sind an den Trägerenden zur Verteilung des Auflagerdruckes auf eine größere Fläche Auflagerplatten erforderlich.

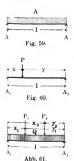
Die Größe der Auflagerplatten wird bestimmt durch den Auflagerdruck des Trägers und die Tragfähigkeit der Untermauerung; hierfür sind die auf Seite 60 angegebenen zulässigen größten Beanspruchungen für die Flächeneinheit maßgebend.

Es empfiehlt sieh, das Auflagermauerwerk aus acht Schichten guten Ziegelmateriales in Zementmörtel herzustellen.

Werden harte Auflagerquadersteine (Sandstein, Granit, Basalt) gewählt, so sollten sie mindestens 23 cm — drei Mauerwerksschiehten entsprechend — stark angenommen werden.

Der Auflagerdruck berechnet sieh folgendermaßen.

Ist die Belastung eines Trägers auf zwei Stützen eine gleichmäßig verteilte, Abb. 59, so ist jeder der beiden in Rechnung zu ziehenden Auflagerdrücke A gleich der halben größten Belastung Q, welche eintreten



kann, also $A = \frac{Q}{2}$. Besteht dagegen ein Teil oder die ganze Belastung eines Trägers aus Einzellasten, so müssen die Auflagerdrücke von den letzteren nach den bekannten Formeln

rmeln
$$A_{_{1}}=P\cdot \overset{\textbf{y}}{l} \text{ , und } A_{_{2}}=P\cdot \overset{\textbf{x}}{l}$$

(siehe Abb. 60) bestimmt werden.

Bei beweglichen Einzellasten sind diejenigen Laststellungen anzunehmen, welche den größten Auflagerdruck ergeben. Besteht also z. B. die Belastung eines auf zwei Stützen gelagerten Balkens aus der gleichnäßig verteilten Belastung Q und den beiden Einzellasten P_1 und P_2 (siehe Abb. 61), so sind die beiden Auflagerdrücke:

$$\begin{split} A_i &= \frac{Q}{2} + P_i \cdot \frac{y_1}{l} + P_2 \cdot \frac{y_2}{l} \;, \\ A_z &= \frac{Q}{2} + P_i \cdot \frac{x_j}{l} + P_z \cdot \frac{x_2}{l} \;. \end{split}$$

Ist A der Druck in Kilogrammen auf ein Auflager von der Länge a und der Breite b in Zentimetern, Abb. 62 und 63, so ist der Druck auf den Quadratzentimeter der Untermauerung



 $q = \frac{A}{a \cdot b}$

Dieser Druck q darf also, je nach der Beschaffenheit der Unterlage, nicht größer sein, als auf Seite 60 angegeben ist; dementsprechend sind die Abmessungen a und b des Auflagers zu wählen.

lst die Beanspruchung des Auflagermauerwerks so gering, daß eine Auflagerplatte nicht erforderlich wird, so empfiehlt es sich, folgende Mindestauflagerlängen für die Träger einzuhalten:

für Normal-Profil I Nr. 8 bis 15 eine Auflagerlänge 1 = 15 cm
,, , I ,, 16 ,, 24 ,, ,, 1 = Trägerhöhe.
,, , I ,, 25 ,, 38 ,, ,, 1 = 25 cm.

a) Auflager aus Gußeisen.

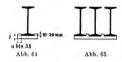
Die im Handel erhältlichen Auflagerplatten aus Gußeisen haben eine rechteckige oder quadratische Grundfläche, deren Seitenlängen nach Mauerwerksmaßen bemessen sind; auch sind Platten mit Seitenlängen von 20, 25, 30, 35, 40 em usw. vorrätig (vgl. Tabelle S. 204).

Die Länge a der gewöhnlichen gußeisernen, auf Mauerwerk ruhenden ebenen Auflager, Abb. 62, kann nach der Formel a $=100+\frac{1}{2}$ h mm bestimmt werden, wenn sich dabei für die Auflagerbreite ein passendes Maß ergibt. Die Auflagerlänge kleiner zu machen, ist nicht zu empfehlen. In dieser Formel bezeichnet h die Trägerhöhe in Millimetern.

Ist die Länge eines Auflagers bestimmt, so muß die Breite desselben mindestens so groß gewählt werden, daß der zulässige Druck auf die Unterlage nicht überschritten wird. Man wählt die Breite der Auflager gern so groß, daß die Auflagerkanten über die äußeren Trägerkanten hinausstehen.

Als Grenze für die Auflagerbreite gilt, daß bei einem Überstande $u=3~\delta$ noch eine gleichmäßige Druckverteilung stattfindet.

Sind die Trägerenden seitlich nicht gehalten, also z. B. nicht vermauert, so ist es erforderlich, die äußeren Vorsprünge der Auflager um 10 bis 20 mm über die Auflagerfläche zu erhöhen, Abb. 64, um die Träger gegen



Verschieben oder gar Abgleiten zu sichern. Häufig dürfen die äußeren Vorsprünge an den Auflagern nicht ausgeführt werden; liegen dann mehrere Träger nebeneinander, so kann die Sicherung gegen das Verschieben auch durch innere Erhöhungen am Auflager erzielt werden, wie Abb. 65 zeigt.

Ist der Auflagerdruck sehr groß und für die Breite des Auflagers keine Beschränkung vorhanden, so ist es besser, die Auflagerbreite möglichst groß zu machen, da sehr lange ebene Auflager nicht zu empfehlen sind.

Bei beschränkter Auflagerbreite und größerem Auflagerdruck muß daher ein besseres Material als Unterlage für die Auflager gewählt werden, damit die Länge der letzteren nicht zu groß wird.

Die Dicke der gußeisernen Auflager wähle man ungefähr $\delta=15+\frac{1}{20}\,\mathrm{h}$ mm, wenn h die Trägerhöhe in Millimetern bezeichnet.

Bei Auflagern, welche wesentlich breiter als die Träger sind, oder bei denen die letzteren in einem größeren Abstand voneinander lagern, ist zu ermitteln, ob nach obiger Formel für δ die freiliegenden Teile der Auflager eine genügende Dicke erhalten. In der nachstehenden Abb. 66 sind die beiden bezeichneten Fälle angegeben. Die für die äußeren Teile AB erforderliche Dicke ist der auf Seite 66 gegebenen Tabelle I zu entnehmen; für den inneren Teil CD muß die Dicke mindestens

nenmen, für den inneren ten er Dinus die Dicke inninessens so groß sein, wie sich dieselbe nach der Tabelle III, Seite 67 ergibt. Werden die Tabellenwerte für δ größer als die nach der obigen Formel bestimmte Dicke δ , so gibt der größere

Tabellenwert die erforderliche Auflagerdicke an.

δ: A B C D B A Abb. 66.

Für die Auflager auf freistehenden gemauerten Stützen ist die abgestumpfte Pyramide eine sehr zweckmäßige Form, Abb. 67 u. 68. Durch derartig geformte





Auflager wird die Last der Träger möglichst zentrisch auf die Stützen übertragen. Zur Bestimmung der Größe der oberen Lagerfläche ist bei dieser Auflagerform maßgebend, daß ein Quadratzentimmetr Auflagerfläche mit 500 kg belastet werden darf. In der Regel wird die Lagerfläche wesentlich geringer belastet werden, da man dieselbe meist größer, etwa so wählt, daß ihre Länge ein Drittel von der Länge der Grundfläche des Auflagers beträgt. Die Abmessungen dieser Auflager können nach der Tabelle für gußeiserne quadratische Säulenfüße ohne Rippen, Seite 62, bestimmt werden, indem statt des zulässigen Säulendruckes der Auflagerdruck angenommen wird.

Ist es erforderlich, die Auflager gegen Verschieben zu sichern, so gibt man denselben eine 30 bis 50 mm hohe und ebenso dicke, nach unten etwas verjüngte Querrippe, welche in die Unterlage eingelassen wird. Die Abb. 69 bis 71 zeigen Auflager mit zwei

Abb. 72.

verschiedenen Lagen der Rippe; die Rippe

nach Abb. 70 eignet sich mehr für starkes Maucrwerk, die nach Abb. 69 30 50 mm 30 50 mm Abb. 69. Abb. 70. Abb. 71.

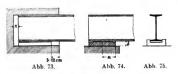
mehr für schwache Mauern. Auflager, welche auf Quadern ruhen und gegen Verschieben besonders gut gesichert werden sollen, legt man auch in eine 1,6 bis 3 cm große Vertiefung der Quader, Abb. 72. Die Lagerkörper werden in einer 1,0 bis 1,5 cm starken Zementschicht verlegt.

Bei dem in Abb. 67 u. 68 dargestellten Auflager genügt in den meisten Fällen ein quadratischer Zapfen mit 80 bis 120 mm Seitenlänge und 30 bis 50 mm Dicke, um das Verschieben zu verhindern.

Jeder Träger erleidet eine gewisse Durchbiegung, sobald er belastet wird; die Durchbiegung wächst, sobald die Belastung zunimmt. Infolge dieser Durchbiegung tritt sehr leicht eine Kantenpressung am innern Teil der Auflager ein, wie in Abb. 73 angedeutet ist. Bei den ebenen Auflagern wird diese Kantenpressung

mehr oder weniger stets eintreten. Es ist deshalb zu empfehlen, die Auflager nicht bis an die Vorderkante des Mauerwerks zu legen, um das Abspringen der Kanten zu verhindern; je nach der Größe des Auflagerdruckes und der Beschaffenheit der Unterlage genügt ein Abstand von 5 bis 12 cm.

Überall da, wo es unstatthaft ist, die Unterstützung der Träger einseitig zu belasten, muß die Kantenpressung vermieden werden. Dieses wird sehr einfach dadurch



erreicht, indem, wie in Abb. 74 u. 75 gezeigt ist, die obere Lagerfläche des Auflagers eine geringe Wölbung erhält. Die Dicke δ eines gewölbten Auflagers ist nach Tabelle I, Seite 66, zu bestimmen, indem für den Abstand a in der Tabelle die halbe Länge des Auflagers anzunehmen ist. Erhält ein solches Auflager aber die Abb. 66 dargestellte Form, so ist zur Bestimmung der Auflagerdicke auch der innere bzw. äußere Teil des Auflagers in der oben angegebenen Weise in Betracht zu ziehen.

Sehr lange Unterzüge und Deckenträger müssen so gelagert werden, daß sie sich bei eintretendem Temperaturwechsel auf den Auflagern bewegen können, ohne einen großen Widerstand zu erfahren. Es empfiehlt sich, am Trägerende einen Spielraum x (vgl. Abb. 73) von mindestens 1 cm für jeden Meter Trägerlänge vorzussehen. Träger, welche im Mauerwerk ruhen, dürfen dann nicht fest eingemauert werden.

b) Auflager aus schmiedbarem Eisen.

Auflager aus schmiedbarem Eisen werden seltener verwendet. Zur Bestimmung der Länge und Breite dieser Auflager gilt dasselbe, was oben für die gußeisernen Auflager angeführt ist. Die Dieke eines Auflagers aus schmiedbarem Eisen braucht aber nur halb so groß zu sein wie die eines gußeisernen Auflagers.

Bei der Ausführung von Bauwerken ist auf die Lagerung der Unterzüge die größte Sorgfalt zu vermenden. Es ist besonders darauf zu achten, daß die Lager die richtigen Abmessungen erhalten, ferner, daß die
Unterlagen der Auflager aus gutem Baustoff sachgemäß hergestellt werden. Bei der heutigen Bauweise wird
diesen unbedingten Erfordernissen nicht immer genügend Rechnung getragen; ausgeführte Gebäude liefern
hierfür den Belag. Nicht selten muß man sehen, daß große schwer belastete Träger mit ungenügenden Auflagern auf den äußersten Kanten eines mittelmäßigen Mauerwerks gelagert sind und die Furcht erwecken,
daß in jedem Augenblick ein Einsturz erfolgen könnte. Es ist wertlos, die Träger genügend stark zu bemessen,
nenn die Auflagerstellen nicht die erforderliche Sicherheit bieten. Die Ursache zu diesen mangelhaften Ausführungen liegt hauptsächlich in der Überlassung der Arbeiten an ungeschulte, mit der Konstruktion nicht
vertraute Arbeiter; nur selten ist es zu finden, daß diese Arbeiten von erfahrenen und zuverlässigen Technikern
beaufsichtigt werden, während doch bei jedem Bau mit umfangreichen Eisenkonstruktionen die Ausführung
der letzteren einem mit dem Eisenbau vertrauten Techniker unterstellt sein sollte.

Schlußbemerkung.

Zum Gebrauch der vorstehenden Tabellen sei noch folgendes hervorgehoben.

Die Grundwerte, Stätzweiten und Belastungen bzw. Belastungsbreiten, für welche die Abmessungen der Deckenteile bestimmt und in den Tabellen angegeben wurden, liegen so nahe aneinander, daß es leicht sein wird, für die meisten in der Praxis vorkommenden Unterzüge und Deckenkonstruktionen die erforderlichen Abmessungen den Tabellen zu entuehmen. Liegen die für ein Bauwerk ermittelten Grundwerte zwischen den für die Tabellen angenommenen, so können für die Deckenteile auch Profile gewählt werden, welche zwischen den in den Tabellen angegebenen etwa noch vorhanden sind.

Nach Seite 97 müssen z. B. für 1250 kg m² Gesamtbelastung der Decke und 1,7 m Trägerentfernung die Träger bei 2,0 m Freilänge aus I-Eisen Nr. 17 und bei 2,5 m Freilänge aus I-Eisen Nr. 20 bestehen.

Zwischen den Normalprofilen Nr. 17 und 20 sind noch die beiden Profile 18 und 19 vorhanden. Verlangt nun die Praxis den Träger für eine Stützweite zwischen 2,0 und 2,5 m, so kann eins der beiden Zwischen-profile für denselben gewählt werden. Zur Ermittlung des passendsten Profils hat man in diesem Falle die Differenz der beiden Stützweiten 2,0 und 2,5 m, also 0,5 m in drei gleiche Teile zu teilen und für die Freilänge

$$\left(2_{.0}+rac{0.5}{3}
ight)$$
 m Normalprofil Nr. 18 für die Freilänge $\left(2_{.5}-rac{0.5}{3}
ight)$ m Normalprofil Nr. 19 zu wählen.

Es würde somit folgende Ergänzung der Tabelle zu machen sein:

Stützweite 2.0 m, Normalprofil Nr. 17 (Tabellenwerte).

, 2.17 , , , , 18

, 2.22 , , , , , 19

, 3.0 , , , , , 20 (Tabellenwerte).

Diese Ergänzung kann ohne besondere Mühe beim Gebrauch der Tabellen ausgeführt werden. Für 1500 kg/m² Gesamtbelastung 1,6 m Balkenentfernung und die Stützweiten 4,0 und 4,5 m ist die Ergänzung:

Stützweite 4.0 m. Normalprofil Nr. 29 (Tabellenwerte).

,, 30 4,25 ,, ,, 32 (Tabellenwerte). 4.5

Da zwischen den Normalprofilen Nr. 29 und 32 nur das eine Profil Nr. 30 noch vorhanden ist, ist die Differenz der Stützweiten nur in zwei gleiche Teile zu zerlegen.

Ganz ebenso können die Tabellen für Zwischenwerte der Belastung bzw. Belastungsbreite ergänzt werden, wie folgende Beispiele zeigen.

Seite 79 und Seite 80.

4.5 m Stützweite, 2.5 m Belastungsbreite, für Deckenlast allein, ein Träger;

Gesamtbelastung der Decke 600 kg/m², Normalprofil Nr. 26 (Tabellenwerte).

,, 27 650 ,, ,, 28 700 ,, , 29 (Tabellenwerte). 750

Seite 86.

5.50 m Stützweite, für Deckenlast allein, ein Träger:

Belastungsbreite 5,0 m, genieteter Träger Nr. 380 (Tabellenwerte).

,, 390 5,125 ,, ,, 400 5,250 ,, 410 5,375 ...

5,5 ., 420 (Tabellenwerte).

Es können in ähnlicher Weise auch Ergänzungen zu den Angaben auf Seite 100 gebildet werden, nach welchen die gleichwirkenden Belastungen Q bzw. P zu ermitteln sind. Eine Ergänzung für den Belastungsfall unter 1. Seite 100, würde z. B. sein:

> Für x = 0.1 1 ist $Q = 0.72 \cdot P$,, x = 0,125 1 ,, Q = 0,86 ⋅ P $x = 0.15 \quad 1 \quad Q = 1.00 \cdot P$ $x = 0,175 1 , Q = 1,14 \cdot P$ $x=0.2 \quad l$, $Q=1.28 \cdot P$

Für den Belastungsfall 4. auf Seite 101 würde die Ergänzung sein:

Für x = 0.1 1 ist $Q = 2 \cdot P + 0.80 \cdot P_1$ $, \quad x = 0.125 \ 1 \quad , \quad Q = 2 \cdot P + 1.00 \cdot P_1$,, $x = 0.15 \ 1$,, $Q = 2 \cdot P + 1.20 \cdot P_1$,, $x = 0.175 \ 1$,, $Q = 2 \cdot P + 1.40 \cdot P_1$ $x = 0.2 \quad 1 \quad Q = 2 \cdot P + 1.60 \cdot P_1$

Es wird vorkommen, daß die Ergänzungswerte von den durch genaue Rechnung ermittelten Werten um ein weniges abweichen. Diese Abweichung ist aber stets so gering, daß sie in der Praxis vernachlässigt werden kann.

Erwähnt sei auch noch, daß die Durchbiegung der nach den Tabellen bestimmten Träger auf zwei Stützen, soweit dieselbe überhaupt in Frage kommt, bei den Belastungen aus Einzellasten stets etwas kleiner als 1 500 der Stützweite sein wird.

Beispiele.

Erstes Beispiel: Es sind die Abmessungen und das Gewicht eines Unterzuges anzugeben, der über einen Raum von 4.57 m Lichtweite eine 3 Geschoß hohe, 1 Stein dicke Zwischenwand tragen soll; die Unterlagen der Auflager werden 8 Schichten hoch aus Ziegelmauerwerk in Zementmörtel hergestellt.

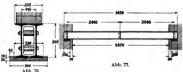
Bei einer Freilänge von 4,87 m = rd. 5,00 m sind nach der Tabelle Seite 76 erforderlich 2 I-Eisen Nr. 34. Die Belastung beträgt:

4,87 · 0,25 · 3 · 4,00 (1600 + 100) = 24 837 kg; mithin Auflagerdruck $\frac{24837}{2}$ = 12419 kg.

Erforderliche Auflagerfläche bei 11 kg cm² zulässiger Beanspruchung des Mauerwerks: 12419 = 1130 cm².

Gewählt eine gußeiserne Unterlagsplatte von 38 30 em; auftretende Beanspruchung des Mauerwerks: $k = \frac{12419}{38 \cdot 30} = 10.9 \text{ kg} \cdot \text{em}^4.$

Die Dicke der Unterlagsplattte ergibt sich nach Seite 124 zu $15 + \frac{340}{20} = 32 \text{ mm}$; gewählt 35 mm. Zur besseren Aussteifung des Unterzuges werden nach Abb. 77 zwischen beiden Auflagern 3 gußeiserne Verbindungsstücke angebracht.



Gewichtsberechnung.

a) Flußeisen. 2 I-Eisen Nr. 34, 5,63 m lang, 2 · 5,63 · 68,06 = 766,36 kg 6 Verbindungssehrauben dazu für 145 mm Abstand nach Seite 122; 6 · 0,62 = 5,52 ... Flußeisen: 771,88 kg

h: Gußeisen.

2 Auflager nach obiger Zeichnung: 2 (38: 3,5 + 2 · 4,5 · 1) · 30 · 0,00725 = 3 Verbindungsstücke zu I-Eisen Nr. 34 für 145 mm Abstand nach Seite 122: 3 · 9,5 = 61.77 kg Gufieisen: (M) 27 kg

Zweites Belspiel: Für einen Geschäftsraum von 6,00 \ 8,00 m Zweites Beispiel. Für einen Gewicht der Abmessungen und das sind im Erdgeschoß und I. Obergeschoß die Abmessungen und das Gewicht der erforderlichen

III Oher -II. Obergeschofs I. Obergeschofs Erdgeschofs

Unterzüge zu bestimmen. Die Decken sollen als Koenensche Voutenplatten zwischen I-Trägern ausgebildet werden; Belastung im Erdgeschoß und I. Obergeschoß 850 kg m², in den übrigen Geschossen 500 kg/m°.

Unterzug im Erdgeschoß:

Nach Seite 90 sind bei 850 kg m² Gesamtbelastung, 6,00 m Freilänge und 4,00 m Belastungsbreite erforderlich 1 breitflan*chiges Differdinger I Eisen Nr. 32. Gesamtbe-lastung des Unterzuges:

Auflagerdruck:

$$\frac{20400}{2}$$
 = 10200 ,,

Bei einer Breite des Trägers 30 cm ergibt sich die Auflagerlänge zu

$$\frac{927}{30}$$
 = 30,0 = 31 cm.

Werden die Auflager 30 mm von der Innenkante abge-schrägt, so ergibt sich eine von 6000 + 2 Trägerlänge Trägerlänge von $6000 + 30 + 2 \cdot 310 = 6680$ mm

Unterzug im I Obergeschoß: Freilänge wie vor 6,00 m.

Belastung durch eine 1 Stein starke, 2 Geschoß hohe Zwischenwand aus Mauerwerk in Zementmörtel sowie 3 Decken der oberen Geschosse.

Wandgewicht unter Vernschlässigung der Türöffnungen: $2 \cdot 3.6 \cdot 6.0 \cdot 4.50 = 19440 \text{ kg}$

Deckonlast .

8.00

$$3 \cdot 4.0 \cdot 6.0 \cdot 500 = 36000$$
 , 55440 kg

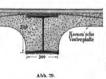


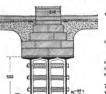
Abb. 28b



Für 6,00 m Freilänge und 55440 kg = rd. 55 t Belastung sind nach Seite 106 3 I-Eisen Nr. 421, erforderlich:

Auflagerdruck =
$$\frac{55400}{2}$$
 = 27700 kg;

demnach erforderliche Auflagerfläche 27700 - 2518 cm².



\$39

Gewählt eine Platte von 38/70 cm = 2660 cm²; $k = \frac{27700}{2660} 10.4 \text{ kg/em}^2$.

Erforderliche Stärke der Auflagerplatte $\delta = 15 + \frac{425}{20} = 36$ = 36 mm:

die übrigen Abmessungen des Auflagerquerschnittes sind in Abb. 81 gegeben. Werden die Auflager

70 mm von der Innenkante verlegt, so ergibt sich eine Trägerlänge von 6000 + 2 $70 + 2 \cdot 380 = 6900 \text{ mm}$ Zur Verbindung der 31-

Eisen miteinander werden 8 gufieiserne Verbindungsstücke nach Seite 122 angenommen.

Gewichtsberechnung.

a) Flußeisen. 1 Differdinger I-Eisen Nr. 32

6.68 · 131.4 = 877.8 kg 6,9 · 103,62 · 3 = 2145,0 ,,

3 I-Eisen Nr. 421 : 6.9 · 103.62 · 3 : 12 Verbindungsschrauben dazu für 2 · 175 mm Abstand: 12 (0,68 + 17,5 • 0,022)

12,8 Flußeisen: 3035,6 kg

b) Gußeisen: 2 Auflager des oberen Unterzuges:

$$2 \cdot 38 \left[52 \cdot 3.6 + 2 \cdot 2 \cdot 5.1 + 2 \cdot 7 \cdot \frac{2 + 5.1}{2} \right] \cdot 0.00725 = 141.8 \text{ kg}$$

8 Verbindungsstücke zu I-Eisen Nr. $42^{1/2}$

für 175 mm Abstand $8 \cdot 14,9 = 119,2$ Gußeisen: 261,0 kg

Drittes Beispiel: Die Decke eines Raumes von 6,00 · 4,20 m einen eisermen Unterzug erhalten, welcher die in der Längsrichtung des Raumes liegendem Balken in der Mitte unterstützt und außerdem eine ½ Stein starke, ein Geschol (i m) holte Zwischenwand trakt. Ueber der Decke befinden sich Wohnfaume mit einer Gesamlbelastung von 500 kg/m². Welche Abmessungen und der Unterzug erhalten?

Die Belastungsbreite des Unterzuges ist $\frac{6}{2} = 3,00 \text{ m}$; die Freilange 4,30 m. Nach Seite 78 genügt für 4,00 m Freilange ein I-Eisen Nr. 28 oder 2 I-Eisen Nr. 22; für 4,50 m Freilange sind ein I-Eisen Nr. 32 oder 2 I-Eisen Nr. 24 erforderlich sind ein 1-Eisen Nr. 32 oder 2 1-Eisen Nr. 24 erforderlich. Für 4.3 m Freilänge müssen zweekentsprechend etwa noch vor-handene Zwischenprofile gewählt werden, also wird der Unter-zug entweder aus 1 1-Eisen Nr. 30 oder 2 1-Eisen Nr. 23 her-gestellt. (Vgl. die Schlußbemerkung Seite 125.)

Vlertes Beispiel: In einem Lagerhaus soll ein Raum von 10,50 m Länge und 8,50 m Breite eine Förstersche Massivdecke zwischen eisernen Trägern erhalten. Die Gesamt-belastung ist zu 1000 kg/m²

anzunehmen. Es sind die erforderlichen I-Eisen nebst Auflagerkonstruktionen, sowie das Eisengewicht anzugeben. In nebenstehender Ab-

In nevenstenender Av-bildung 82 ist der Grundrifi der Decke dargestellt. A B ist ein Unterzug, durch den die in Entfernung von 1,70 m liegenden eisernen Träger in der Mitte des Raumes unterstützt werden.

Die Decke erhält eine Stärke von 12 cm und eine Eiseneinlage von 7 R. E. Durchmesser 8 mm mit 3,52 cm² Querschnitt.

Der Raum hierfür wird



chaffen, indem der in dem Wölbestein an der Oberfläche zwischen den beiden Nuten liegende Steg mit dem Maurerhammer beseitigt wird, so daß der Stein eine ausgehöhlte Form erhält (vgl. Abb. 7 Seite 134).

Estrich Schlackenbeton Sandschüttung leton 1 70 Abb 88

Eine Verankerung der Deckenträger wird nicht erforderlich, da bei der Försterschen Massivdecke ein Horizontalschub nicht auftritt. Die Freilänge der

11

Die Freilange uer De ckenträger be-trägt 5,25 m; bei 1,70 m Trägerabstand und 1000 kg/m³ Gesamtbelastung sind nach Seite 97 erforderlich je ein I-Eisen Nr. 32.

Der Auflagerdruck eines Trägers beträgt 1,70 · 5,25 · 1000 = 4463 kg. Erforderliche Auflagerfläche bei 11 kg cm² zulässiger Beanspruchung des Mauerwerks 4463 = 406 cm².

Gewählt wird eine gußeiserne Unterlagsplatte von 20/25 cm; auftretende Beanspruchung des Mauerwerks:

$$k = \frac{4463}{20 \cdot 25} = 8,98 \text{ kg/cm}^2$$
.

Die Dicke der Auflager wird 15 + $\frac{320}{20}$ = 31 mm; gewählt werden 35 mm. Werden die Auflager 50 mm von der Mauerkante verlegt, so müssen die Träger eine Länge von 5,55 m erhalten

Der Unterzug hat eine Freilänge von 8,50 m und eine Belastungsbreite von 5,25 nt. Nach Seite 82 für 5,00 m Be-

lastungsbreite ein genieteter Träger Nr. 460, nieteter Trager M. 1887 für 5,50 m Belastungs-breite ein Träger Nr 500 erforderlich. Für 5,25 m Belastungsbreite wird ein Zwischen-profil Nr. 480 mit einem Gewicht von 246.8 kg/m

Abb. 85. gewählt.

Der Auflagerdruck des Unterzuges wird 8,5 · 5,25 · 1000 = 22313 kg.

Als Unterlage des Auflagers wird ein Quader aus Kalkstein mit einer zulässigen Beanspruchung von 25 kg cm² angenommen. Erforderliche Auflagerfläche 22313 = 893 cm².

Die Stehblechhöhe des Unterzuges ist 500 mm; hiernach ist eine Auflagerlänge erforderlich von $100 + \frac{500}{3} = 350$ mm. Die Auflagerbreite wird $\frac{893}{35} = 26$ cm, gewählt werden 33 cm. Die Auflagerdicke wird $15 + \frac{500}{20} = 40$ mm. Der Auflager-

stein erhält folgende Abmessungen: Höhe 30 cm (4 Mauerwerksschichten entsprechend), Breite 64 cm und Länge 51 cm. In nachstehenden Abbildungen sind die Lagerung des Unterzuges und der Anschluß der Deckenträger angegeben. Die Gesamtlänge des Unterzuges beträgt 9,34 m.

0 0 0 0

2750705

a) Flußeisen

368 R. E.

b) Gußeisen.

7.00

Zuschlag für Niete:

2 Auflager zum Unterzug:

8 Auflager für die Deckenträger:

- 9,34

1

Gewichtsberechnu

1 Träger Nr. 480, 9,34 m lang: 9,84 · 246,8 = 2305,1 kg 1 Träger Nr. 480, 9.34 m lang: 9.34·246.8 = 24 Aussetzifungs- und Anschlußwinkel dazu, 80·80·10, 470 lang: 24·0.47·11.86 = 8 Futterstücke, Flacheisen 80·12, 7.187 m lang: 8·0.187·7.580*

lang: 8 I-Eisen Nr. 32, 5,55 m lang: 8,5 - 5,55 - 60,99 = 2708,0 ,, Rundeisen für die Försterdecke: 5,25 · 2,5 = 52,5 lfd. m Decke, 52,5 · 7 = rd

2[35(33·4+2·1,5·3)+4,5·4·33]·0,00725 = 80,2 kg

368 . 2,10 . 0,395 ==

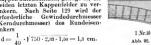
8 · 25 · 20 · 3,5 · 0,00725 ==

0

wird nach Seite 98 ein breitflanschiges Differdinger I-Eisen Nr. 24 erforderlich.

Die Belastung des Trägers beträgt: 7,00 · 1,5 · 750 = 7875 kg; der Auflagerdruck mithin $\frac{7875}{2}$ = 3938 kg. Erforderliche Auflagerfläche bei 7 kg cm² zulässiger Beauspruchung des Mauerwerks $F = \frac{3938}{\pi} = 563 \text{ cm}^3$. Hieraus ergibt sich die Auflager-7 länge des Trilgers zu a = $\frac{563}{24}$ = rd 25 cm. Zur Aufnahme des Horizontalschubes der Endkappen werden Anker in Ent-

fernungen von 2,83 m angeordnet.
Unter der Annahme, daß die Seitenwände genügend stark sind, den Schub der nicht verankerten sind, den Schub der ment veränkerten Kappen aufzunehmen, genügt es, die beiden letzten Kappenfelder zu ver-ankern. Nach Seite 129 wird der erforderliche Gewindedurchmesser (Kerndurchmesser) des Rundeisenankers



Der Kernquerschnitt ist dann 1,22 cm². Um den Horizontal-schub auf die Anker sicher zu übertragen, werden in die Wiederlagsmauern je ein C-Eisen Nr. 16 eingemauert.

Sewichtsberechnung.

a) Flufieisen. 9 breitflanschige Differdinger I-EisenNr 24, 7,50 m lang: 9 · 7,50 · 76 = 5140 kg 2 C-Eisen Nr. 16, 8,00 m lang: 2 · 8 · 18,84 = 301,4 , 7,50 m lang: 9 · 7,50 · 76 2 C-Eisen Nr. 16, 8,00 m lang: 2 · 8 · 18,81 ca. 25,50 lfd. m Rundeisen einschließlich

Muttern zu den Ankern, 16 mm Durchmesser: 25.2 · 1.678 = Durchmesser: Fluficisen: 5481.2 kg

2 - 260 - 11 0 | NE32 Stehblech 300-13 12 m 187 mm lg

Abb. 88

11,8 ,,

305,8 ,,

136.5

101.8 Gufieisen: 181,7 kg

Flußeisen: 5600 kg

Sechstes Belspiel: Von der Vorderfront eines Gebäudes soll ein 5,00 m breiter Teil durch eines Gebäudes soil ein 0,00 m breiter feil utrei einen eisernen Unterzug unterstützt werden, der unter der Decke des Erdgeschosses liegt und von zwei aus Ziegeln gemauerten Pfeilern getragen wird. Über dem Unterzug ist

die Frontmauer 2 Steine stark. Die nachstehende Abbildung stellt den betreffenden Teil der Gebäudefront dar. Die Rech-nung ergibt, daß die in der Mitte der Fensterpfeiler wir-kenden Einzellasten P und P₁ bzw. 18800 und 14000 kg be tragen. Außerdem wirkt auf

tragen. Auberdem wirkt auf den Unterzug von dem gleich-mäßig durchgehenden Mauerwerk und von der untersten Decke eine gleichmäßig ver-teilte Belastung Q, von 7800 kg. Welche Abmessungen müssen die Träger und Auf-lager des Unterzuges erhalten?

lager des Unterzuges ernauten?

Die Belastung des Unterzuges zeigt Abbild. 93; dieselbe entspricht bezüglich der
Einzelbelastung dem unter 4. auf Seite 101
angeführten Belastungsfall, für welchen hier x nahezu = 0,1·1, daher Q = 2·P+0,8·P, ist.
Die gesamte gleichmäßig verteilte Belastung, welche die Trägerabmessungen nach

der allgemeinen Tabelle ergibt, ist

 $Q = Q_1 + 2 \cdot P + 0.8 \cdot P_1 = 7800 + 2 \cdot 18800 + 0.8 \cdot 14000 = 56600 \text{ kg}.$ Bei einer Freilänge von 5,0 m und einer gleichnäßigen Belast-ung von 56,6 t sind nach Seite 112

für den Unterzug 2 breitflanschige Differdinger I-Eisen Nr. 34 erforderlich.

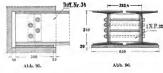


Fünftes Beispiel: Ein Raum von 15,00 m Länge und 7,00 m Breite soll mit preußischen Kappengewölben auf eisernen Trägern überdeckt werden. Das Gewicht der Decke einschließlich Nutzlast soll zu 750 kg/m² angenommen werden. Die Träger liegen in Entfernungen von 1,50m. Die 1/3 Stein starken Kappen stützen sich am Ende gegen feste Widerlager, Es ist der für die Decke erforderliche Be-

Abb. 90

* Gewicht in kg pro m für ein Flacheisen von 80 mm Breite und 12 mm Stärke nach Scharowsky, Gewichtstabellen für Flußeisen.

darf an Eisen zu bestimmen. Bei 7,00 m Freilänge, 1,50 m Be-lastungsbreite und 750 kg/m² Belastung



Magerbeton Fliesen R.E. 920 mm Diff. Nr. 25 Abb. 91.

Der Auflagerdruck des Unterzuges ist

 $\begin{array}{c} \text{Autassecutivex ose Unterrupes int} \\ \frac{Q_1}{2} + \frac{P}{2} + P_1 = \frac{7800}{2} + \frac{18800}{2} + 14000 = 27300 \text{ kg.} \\ \text{Bei 11 kg/cm}^* \text{ Beanspruchung wird eine Auflagerfläche} \\ \text{erforderlich von} \frac{27300}{11} = 2464 \text{ cm}^*. \end{array}$

Gewählt wird eine Platte 38.65 cm mit F = 2470 cm2 und einer Dicke & == 25 mm.

Die in den Abb. 95 und 96 dargestellte Querverbindung mit Hilfe eines I-Eisens Nr. 32 wird außer an den Auflagern noch in der Mitte des Trägers angebracht.

K. Zusammenstellung der gebräuchlichsten Deckenkonstruktionen.

Nachstehende Ausführungen und Zeichnungen sollen keinen Anspruch auf Ausführlichkeit haben. sondern nur bei der Wahl der Deckenausbildung einen Anhalt bieten, zumal für dieses Gebiet bereits eine umfangreiche Literatur besteht.

Die für Deckenkonstruktionen zur Verwendung kommenden Baustoffe sind Holz, Stein, Beton und Eisen. Nachteile der Holzkonstruktionen sind der Häuser- und Gebäudeschwamm, der Wurmfraß, das Schwinden und Quellen der Hölzer sowie die Feuergefährlichkeit. Gleichwohl werden Holzbalkendecken in Verbindung mit eisernen Unterzügen nicht immer zu umgehen sein, weshalb nachstehend einige dargestellte Beispiele kurz erläutert werden sollen.

1. Decken mit hölzernen Balken und eisernen Unterzügen.

Hierzu Zeichnungen Seite 133.

Abb. 1 u. 1a: Quer- und Längenschnitt einer Decke mit halbem Windelboden, bei welcher die Balken auf dem Unterzuge ruhen. Soll letzterer nicht als roher I-Träger sichtbar bleiben, so werden entweder die Wangen mit porösen Steinen ausgemauert und verputzt, oder es wird der Träger, wie die Zeichnung zeigt, mit Brettern verkleidet; diese werden dann an Holzklötze genagelt, welche mittels Schrauben an den Trägern befestigt sind.

Abb. 2 u. 2a: Balkendecke mit einfacher Dielung. Die Balken lagern zwischen den Unterzügen auf angenicteten bzw. angeschraubten ungleichschenkligen Winkeleisen und werden gegen seitliches Verschieben durch kleinere Winkeleisen gehalten.

Abb. 3 u. 3a: Quer- und Längenschnitt einer Decke, bei welcher die Unterzüge mit den Balken gleiche Höhe haben und die Balken auf den Trägerflanschen lagern.

Abb. 4 u. 4a: Quer- und Längenschnitt einer Decke mit halbem Windelboden, Schalung und Rohrputz. Die Unterzüge tragen eine volle massive Wand; die Deckenbalken sind mittels Hängeeisen an den unteren Trägerflanschen befestigt.

Abb. 4b zeigt die Befestigung der Hängeeisen am oberen Flansch; die Schraubenmuttern erhalten hierdurch eine bessere Auflagerung.

Abb. 5 u. 5a: Quer- und Längenschnitt einer Bohlendecke zwischen eisernen Unterzügen. Bei dieser Decke ist vorausgesetzt, daß die Unterzüge nicht weiter als 2 bis 3 m voneinander entfernt liegen.

Abb. 6a bis 6c: Quer- und Längenschnitte einer Decke mit Dielung auf angeschraubten oder aufgelegten Lagerhölzern. Zur Befestigung dienen zweckmäßig die in Abb. 6b u. 6c dargestellten Rohrdorfschen Patentlagerholzklammern.

Abb. 7 u. 7a: Quer- und Längenschnitt einer Decke mit halbem Windelboden. Die Staakhölzer ruhen auf Latten, welche an die Balken angeschraubt sind und gleichzeitig die untere Deckenschalung festlegen. Die Fußbodenbretter sind auf den Balken durch angeschraubte eiserne Haken befestigt, welche unter den Balkenflansch greifen und die Bretter festhalten.

la. Zementestrichdecken.

Abb. 8 bis 11. stellen Zementestrichdecken dar unter Verwendung von Drahtziegelgewebe der Firma P. Stauß und H. Ruff (Kottbus) nach Art des Rabitzsystems.

2. Decken aus Stein und Eisen.

Hierzu Zeichnungen Seite 134.

Die Nachteile der Holzdecken werden vermieden bei den aus Stein gewölbten Decken, welche durch zweckmäßige Verbindung mit Eisen eine wesentliche Verbesserung erfahren können.

Abb. 1. 1/2 Stein starkes Kappengewölbe aus Backsteinen zwischen I-Trägern. Das Gewölbe wird mit Schlacken hinterfüllt; der Fußboden ruht auf Lagerhölzern. Zur Vermeidung der Feuers- und Rostgefahr werden die unteren Trägerflansche mit einem Drahtnetz umspannt und verputzt.

Abb. 2. Kappengewölbe mit horizontaler Unteransicht und Estrichfußboden. Um eine unnötig hohe Hinterfüllung des Gewölbes zu vermeiden, wird die Kappe gegen hochgestellte Widerlagssteine gewölbt.

Ein Nachteil der Kappengewölbe ist der auf die Endwiderlager ausgeübte Horizontalschub, welcher aber durch Anker aufgenommen werden kann. Bei einer Ankerentfernung a in m, Trägerentfernung b in m, sowie der Belastung p in kg/m² ergibt sich für ein Gewölbe mit etwa 1/10 Stich nach Lauenstein der erforderliche Ankerdurchmesser in cm zu d = 3 1 / p · a · b bei beweglichem Widerlager (ohne Auflast) und $d = {}_{\{0\}}^1 p \cdot a \cdot b$ bei festem Widerlager.

Bei einer Gewölbestärke von ½ Stein und einer Pfeilhöhe nicht unter ½ der Spannweite können derartig flache Kappen in der Regel eine Spannweite bis 2,10 m erhalten; 1 Stein starke Kappen erhalten eine Spannweite bis 5.00 m.

Abb. 3 u. 4. Decken aus porösen feuersicheren Hohlsteinen, welche als scheitrechte Gewölbe hergestellt sind. Diese Decken haben vor den Kappengewölben den Vorzug des geringeren Eigengewichts.

Abb. 5 u. 6. Amerikanische Decke aus Terrakotten. Wie bereits bei den feuersicheren Säulenummantelungen erwähnt wurde, ist die Anwendung derartiger Hohlsteine in Deutschland wenig gebräuchlich, dagegen in Amerika allgemein üblich.

Abb. 7. Förstersche Massivdecke. Die Decke besteht aus porösen Lochsteinen, welche hakenförmig ineinandergreifen und eine Stärke von 10 bis 13 cm haben. Für größere Spannweiten läßt sich die Decke mit Eisen derartig armieren, daß ein oder zwei der Überbrückungen der Hohlräume (Abb. 7b u. c) herausgeschlagen werden und in den geöffneten Querschnitt das Eisen in Beton eingebettet wird. Schon das Ausfüllen der Hohlräume mit Beton allein ergibt Verstärkungsstege, welche eine Spannweite der Försterdecke auch ohne Eiseneinlage bis zu 2,00 m gestatten.

Abb. 8. Körtingsche Hohlsteindecke. Die sogenannten Herkules-Formsteine besitzen an den Seitenflächen S-förmige Profilierungen, welche ein Ineinandergreifen der einzelnen Steine gestatten.

Abb. 9. Die Decke aus Omegasteinen ist im Prinzip der vorigen ähnlich,

Abb. 10. Anker-Dübel-Decke von Höfchen und Peschke. Die Decke besteht aus eisenarmierten tragenden Steinbalken a, welche im Sinne scheitrechter Gurtbögen den Schlußsteinreihen b Auflager bieten.

Abb. 11. Die Kleinesche Decke kann mit jedem Steinmaterial hergestellt werden; es können also Voll- und Hohlziegel, Loch- und Schwemmsteine zur Anwendung gelangen. Die zur Aufmahme der Zugspannungen erforderlichen Eiseneinlagen richten sich in ihren Abmessungen nach der Spannweite und Belastung der Decke.

Abb. 12. Die Schürmann-Decke ist im Prinzip der Anker-Dübel-Decke ähnlich; hier dienen birnenformig ausgebeulte Wellblechschienen als Widerlager, durch deren Form eine größere Haftfähigkeit des Mörtels erreicht werden soll.

Abb. 13. Eine Hohlziegeldecke, welche aus besonders profilierten Steinen mit einer Eiseneinlage aus \perp -Eisen $^{10}/_{10}$ besteht. Sie gestattet je nach der Belastung eine Spannweite von $1,\infty$ bis $1,\infty$ m.

3. Decken aus Beton und Eisen.

Hierzu Zeichnungen Seite 135.

Die Anwendung von Beton zu Deckenkonstruktionen empfiehlt sich besonders in Gegenden, wo Backsteinmaterial schwer zu beschaffen ist. Die Herstellung der Decke geschicht entweder auf der Baustelle selbst durch Einstampfen des Betons auf Schalung oder durch Verlegen fertiger, mit Eisen armierter Betonbalken, welche fabrikmäßig hergestellt werden können. Nachstehend sollen nur die Decken in Verbindung mit I-Eisen besprochen werden; betüglich der reinen Eisenbetondecken wird auf die einschlägige Literatur verwiesen.

Abb. 1. Stampfbetondecke mit gerader Unteransicht. Die Spannweite beträgt 80 bis 90 cm; größere Spannweiten bedingen eine unverhältnismäßig hohe Deckenstärke, welche die Konkurrenzfähigkeit mit anderen Deckenkonstruktionen erschwert.

Abb, 2 u. 2s. Kappengewölbe aus Stampfbeton mit der Einschalung und der Ansicht nach Fertigstellung. Der auftretende Horizontalschub bedingt eine Verankerung der Widerlagsmauern.

Abb. 3. Gewölbte Monierdecke. Die Rundeisen sollen die etwa auftretenden Zugspannungen übernehmen.

Abb. 4. Monierdecke mit kontinuierlich durchlaufender Platte. Der entstehende Hohlraum wird zweckmäßig mit Beton oder bei größerer Trägerhöhe noch mit Sand aufgefüllt.

Abb. 5 u. 6. Koenensche Voutenplatte zwischen I-Eisen oder Wänden gespannt. Diese Decke gestattet bei verhältnismäßig geringer Deckenstärke eine Spannweite bis 6 m. Die Zugspannungen werden auch hier von Rundeisen aufgenommen, welche an den Widerlagern hakenförmig umgebogen werden. Die an den Auflagern vorgenommene voutenförmige Ausrundung der Decke erfolgt zur besseren Aufnahme der Druckund Schubspannungen.

Abb. 7 u. 8. Die Koenensche Plandecke stellt eine Verbesserung des vorigen Deckentypus insofern dar, als durch die entstehenden Hohlräume eine größere Schallsicherheit erzielt wird. Außerdem kann die Plattenstärke infolge der freitragenden oder aufgehängten Holzbalken oder Latten, welche verschiedene Höhe haben können, je nach Art der Anwendung der Spannweiten und der Belastung nach den gegebenen Trägerhöhen eingerichtet werden.

Abb. 9 u. 10. Bulbeisendecke System Pohlmann. Die tragende Deckenplatte erhält in ¼ der Länge eine nach den Auflagern gradlinig verlaufende Verstärkung zur Aufnahme der negativen Angriffsmomente. Als Ersatz der I-Eisen können gelochte Bulbeisen besonderer Profilierung angewandt werden, welche infolge der Lochung, abgesehen von der Hattbarkeit des Betons am Eisen, ein inniges Zusammenhalten der Betonmassen gewährleisten. Bei der als Beispiel gegebenen besonders schweren Konstruktion wird ein besserer Verband des in der Zugzone liegenden gesamten Bulbeisenquerschnitts mit der oberen Druckzone durch ringförmige Schlingen erreicht, welche in den Beton eingelagert werden.

Abb. II bis 14. Stoltes Stegzementdielendecke wird aus fertig abgebundenen Platten hergestellt, welche mit Bandeisenstreifen armiert sind und zwecks Materialersparnis sowie Schalldämpfung ausgehöhlt sind. Die Stegzementdielen werden in den beiden Stärken von 8 und 10 cm und 25 cm Breite — Abb. 13 u. 14 — fabrikmäßig hergestellt, können jedoch auch auf der Baustelle gestampft werden. Die Verbindung der Zementdielen

untereinander erfolgt durch Ausfüllen der Fugen mit Zementmörtel. Die Deckenkonstruktionen mit Stegzementdielen machen während der Ausführung Balkenabdeckungen oder eine provisorische Einschalung der Decke überflüssig. Es können die verarbeiteten Zementdielen sofort zum Aufstellen der nächstolgenden Aufrüstung benutzt werden. Das Eigengewicht der Decke beträgt nur 118 kg/m² bei 8 cm Stärke und 125 kg/m² bei 10 cm Stärke. Je nach der Belastung ist die größte freitragende Länge 1,5 m bis 1,5 m.

Abb. 15, 16 u. 17. Siegwartsche Zementhohlbalkendecke. Die Balken werden nebeneinander verlegt und die Fugen der seitlich geniffelten Balken mit Zementmörtel ausgegossen. Es sind Normalprofile festgesetzt in Breiten von 25 cm und Höhen von 12, 15, 18 und 21 cm (vgl. Abb. 15); die Eisenlagen bestehen aus Rundeisen, welche an den Auflagern hochgeführt werden. Um einer Schwächung des Mauerwerks vorzubeugen und um ein besseres Auflager zu erhalten, werden die Enden der Balken massiv hergestellt (vgl. Abb. 17).

Abb. 18 u. 19. Weyßer Decke. Sie besteht aus hohlen, unter Zusatz von Schlacken hergestellten Eiseneinlagen, welche flach oder konsolartig — Abb. 18 — ausgebildet werden können. Zwecks besserer Verbindung greifen die einzelnen Platten mit Nut und Feder ineinander. Der Querschnitt wird zur Verminderung des Eigengewichts röhrenförmig ausgehöhlt.

Abb. 20 u. 21. Die Zöllnersche Zellendecke besteht aus einer eisenarmierten Rippenplattendecke, deren Hohlräume durch Hohlsteine, welche nicht zum Tragen herangezogen werden, ausgefüllt sind. Die Konstruktion ergibt sich aus der Forderung, die armierte volle Betonplatte, welche bei großen Spannweiten nicht mehr konkurrenzfähig bleibt, in der unteren nicht tragfähigen Zugzone durch ein billiges Füllmaterial zu ersetzen.

4. Decken mit eisernen Balken und eisernen Unterzügen.

Hierzu Zeichnungen Seite 136 und 137.

Nachstehend sollen als Ergänzung noch einige Deckenkonstruktionen erläutert werden, welche unter vorwiegender Verwendung von Eisen konstruiert und für besonders schwere Belastungen geeignet sind, aber im Hochbau seltener vorkommen.

Abb. 1 u. 1a. Quer- und Längenschnitt einer ebenen Wellblechdecke für Fabrik- und Speicherräume.

Das Wellblech liegt auf den oberen Balkenflanschen und ist mit einem geglätteten Betonschlag zu versehen.

Zur Unterstützung der angeschraubten Balken sind an die Unterzüge kurze starke Flacheisen angenietet.

Das Eigengewicht ist, je nach der Höhe der Balken (15 bis 36 cm bei rd. 1 m Entfernung), des Wellbleches (4,5 bis 6,5 cm) und der Betonschicht (8 bis 12 cm), 200 bis 350 kg/m².

Seite 136 Abb. 2 u. 2a. Quer- und Längenschnitt einer gewölbeförmigen (bombierten) Wellblechdecke. Auf den unteren Balkenflanschen liegen Gußstücke mit Aussteifungsrippen, gegen welche sich das Wellblech legt. Dieses wird mit Beton überfüllt, auf welchem entweder ein Estrich oder Pflaster aufgetragen wird (Abb. 2a), oder es wird auf den Betonschlag eine Sand- oder Schlackenfüllung mit Lagerhölzern und Dielung gebracht (Abb. 2).

Das Eigengewicht dieser Decke ist:

Bei vorstehenden Eigengewichten ist angenommen, daß die Oberkante der Balken und Wellblechscheitel in derselben Höhe liegen und die Decke entweder mit Asphaltestrich versehen oder gedielt ist. In letzterem Falle ist zwischen den Lagerhölzern Sandfüllung angenommen; wid statt dessen Schlackenfüllung angewendet, so ermäßigen sich die obigen Gewichte um rd. 90 kg/m².

Abb. 3 u. 3a. Längen- und Querschnitt einer Decke aus Buckelplatten. Eisenbleche, welche in der Form von flachen Klostergewölben (mit rd. 1/10 Stich) mit quadratischem oder annähernd quadratischem Grundriß gepreßt sind, werden auf die oberen Balkenflansche genietet. Der Stoß dieser segenannten Buckelplatten wird durch obere ⊥-Eisen und untere Flacheisen gedeckt. Die Buckelplatten können bei verschiedenen Deckenkonstruktionen verwendet werden. In dem vorgeführten Beispiel ist Betonschlag mit Lagerhölzern und Dielung auf die Buckelplatten gebracht.

Das Eigengewicht der dargestellten Decke ist bei einer Balkenentfernung von 1 m und einer Betonstärke von 6 cm über dem Scheitel, je nach der Höhe der Balken (14 bis 28 cm), 320 bis 370 kg/m².

Bei je 20 cm Balkenentfernung mehr erhöht sich das Gewicht um rd. 25 kg/m².

Abb. 4 u. 4a. Querschnitt und Grundriß einer galerieartigen Wellblechdecke. Der tragende Teil der Decke besteht aus Boton auf niedrigen I-Trägern, der Fußbodenbelag aus Asphalt oder Fliesen. Das Wellblech dient mehr zur Dekoration und wird nach Vollendung des tragenden Teils mittels besonders geformter Gußstücke an den Unterzügen und mittels Winkeleisen an der Mauer befestigt.

Abb. 5 u. 5a. Querschnitt und Grundriß einer aus Buckelplatten, Trogblechen und Wellblech zusammengestellten Decke. Die Hauptträger dieser Decke sind genietete Blechträger, die Zwischenträger, auf welchen das Wellblech ruht, bestehen aus sogenannten Wulsteisen mit angenieteten Winkeleisen.

Die beiden letzteren Deckenkonstruktionen zeigen, daß es leicht ist, mit einfachen Mitteln dekorativ ausgebildete eiserne Decken herzustellen. Die in den Zeichnungen dargestellten und oben beschriebenen Einzelkonstruktionen können auch in anderer Weise, als in den Zeichnungen angegeben, zusammengestellt werden. Für die verschiedenen auszuführenden Bauwerke können daher ohne besondere Mühe passende Deckenkonstruktionen ausgewählt werden. Bei allen gewölbten Decken wurde die Stichhöhe der Gewölbe zu einem Zehntel der Balkenentfernung angenommen.

Die auf Seite 137 dargestellten Decken sind vorzugsweise zur Aufnahme von beweglichen Einzellasten (Puhrwerken), wie solche z. B. bei Decken unter Hofräumen, Durchfahrten, Lagerhäusern u. dgl. in Betracht zu ziehen sind, bestimmt. In den unten angegebenen Eigengewichten dieser Decken sind die Unterzüge und Fußbodenbeläge, sowie die Einbettung der letzteren nicht mit einbegriffen, wohl aber der Betonschlag in Stärke von 6 cm über dem höchsten Punkte des Eisenbelages oder der eisernen Balken.

Abb. 1 u. 1a. Quer- und Längenschnitt einer Decke aus stehenden Buckelplatten auf I-Eisen. In dem vorliegenden Falle sind die Buckelplatten mit Betonschlag versehen, auf welchem sich Asphaltguß befindet.

Das Eigengewicht dieser Decke ist:

bei 0,50 m Balkenentfernung, 20—45 cm Balkenhöhe und 3—4 mm Dicke der Buckelplatten 280—410 kg m¹. 1,2 m Balkenentfernung, 22—47½ cm Balkenhöhe und 4—5 mm Dicke der Buckelplatten 380—420 kg m¹. bei 1,6 m Balkenentfernung, 23—50 cm Balkenhöhe und 5—6 mm Dicke der Buckelplatten 380—460 kg m¹.

Abb. 2 u. 2a. Quer- und Längenschnitt einer Decke aus hängenden Buckelplatten. Diese Konstruktion ist für die Entwässerung der Decke besonders vorteilhaft, indem das Wasser sich in den hängenden Blechen sammelt und durch Rohrstutzen leicht abgeleitet werden kann. In dem vorgeführten Beispiel ist die Decke mit Betonschlag und darüber befindlichem Konfsteinpflaster in Sandbettung versehen.

Das Eigengewicht ist:

bei 0_{5^0} m Balkenentfernung, 20—45 cm Balkenhöhe und 3—4 mm Dicke der Buckelplatten 240—360 kg m², bei 1,2 m Balkenentfernung, 22—47½ cm Balkenhöhe und 3—4 mm Dicke der Buckelplatten 270—370 kg m², bei 1,6 m Balkenentfernung, 23—50 cm Balkenhöhe und 5—6 mm Dicke der Buckelplatten 300—400 kg m².

Abb. 3 u. 3a. Quer- und Längenschnitt einer Decke aus hängenden Tonnenblechen mit Betonschlag und Holzpflaster in Asphalt.

Das Eigengewicht ist:

bei 0,50 m Balkenentfernung, 20-45 cm Balkenhöhe und 3-6 nm Blechdicke 260-410 kg m², 22-471/2 ,, 330-440 kg m2, ,, 1,2 ,, ,, 4-7 ,, .. ,, ,, ,, 1,6 ,, 23-50 ,, 5-9 ,, 380-480 kg/m2.

Abb. 4 u. 4a. Quer- und Längenschnitt einer ebenen Wellblechdecke mit Betonschlag und Mosaikpflaster in Asphalt.

Das Eigengewicht ist bei einer Balkenentfernung von 1 m, einer Balkenhöhe von 20—50 cm, einer Blechdicke von 2 mm und einer Wellenhöhe von 80 mm 270—380 kg/m².

Für jede 10 mm mehr der Wellenhöhe, bei sonst gleicher Voraussetzung, erhöhen sich vorstehende Gewichte um rd. 15 kg/m².

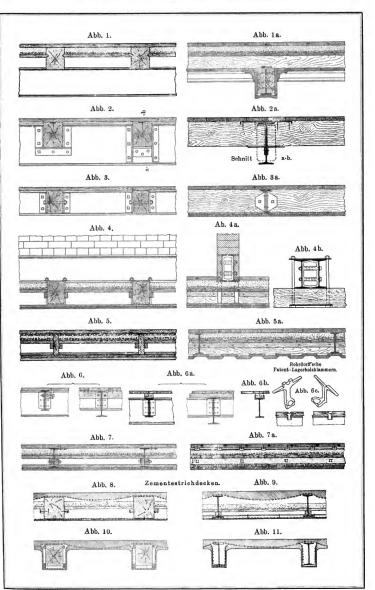
Für jeden Millimeter mehr der Wellblechdicke erhöhen sich die Gewichte um 15-20 kg/m².

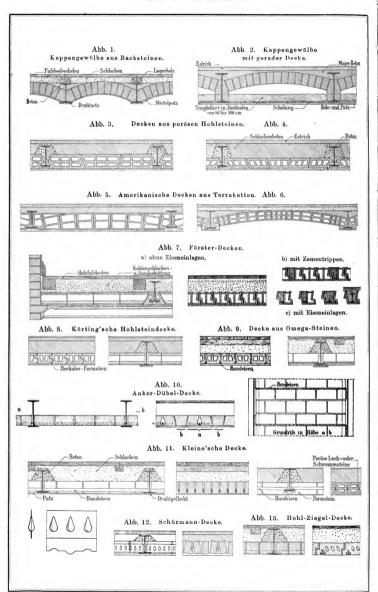
Abb. 5 u. 5a. Quer- und Längenschnitt einer Decke aus Belageisen mit Betonschlag und hochkantigem Klinkerpflaster auf Sandbettung. Der Zwischenraum zwischen den einzelnen _____. Eisen wird entweder mit Ziegeln oder mit Flacheisen überdeckt, um beim Aufbringen des Betons das Durchlaufen desselben zu verhitten. Beide Konstruktionsarten sind in Abb. 5 dargestellt.

Das Eigengewicht ist bei einer Balkenentfernung von 1 m und einer Balkenhöhe von 20-50 cm:

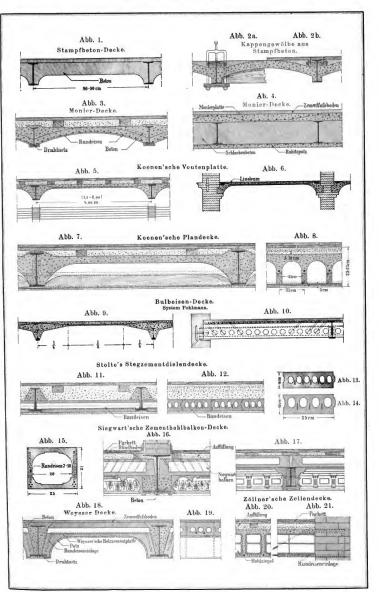
Abb. 6 u. 6a. Querschnitt durch eine 1 Stein stark gewölbte Ziegeldecke und Horizontalschnitt durch die Balkenverankerung. Um die Stöße von größeren beweglichen Einzellasten über die Kappen möglichst gleichmäßig zu verteilen, sind dieselben mit einer Sandschüttung überdeckt, auf welche Betonschlag mit Asphaltguß gelegt ist.

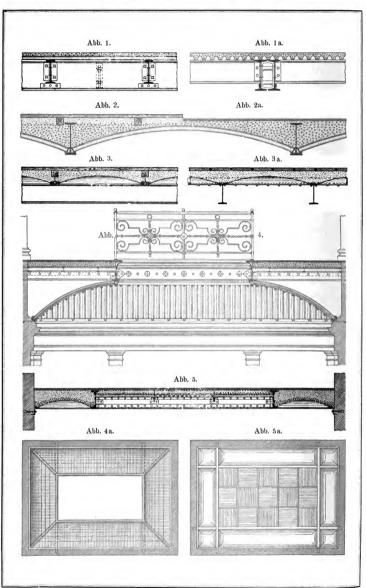
Decken mit hölzernen Balken und eisernen Unterzügen.



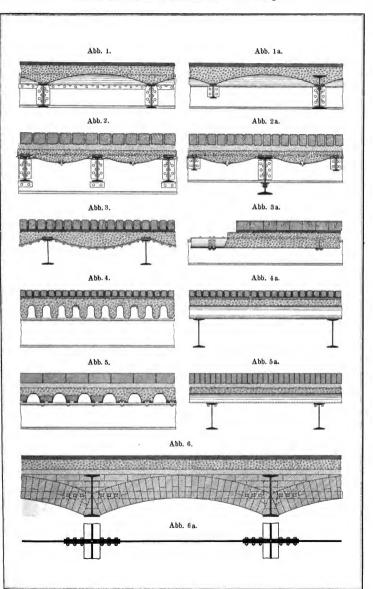


Decken aus Beton und Eisen.





Decken mit eisernen Balken und eisernen Unterzügen.



DRITTE ABTEILUNG.

Dächer.

Von den mannigfaltigen Dachkoustruktionen sollen im folgenden nur diejenigen Dachbinder erläuter werden, welche beim Bau von Wohn- und Geschäftshäusern, Fabrik- und Speichergebäuden besonders häufe vorkommen. Bezüglich der größeren Hallendächer muß auf die einschlägige Literatur verwiesen werden.

Obwohl Fettendächer bei Dachpappe-, Schiefer- und Metalleindeckung häufig zur Anwendung kommen, ist das Sparrendach im allgemeinen das üblichere und für Ziegel- und Glasdeckung allein brauchbat Die Entfernung der Binder beträgt meist 4,0—6,0 m, da bei diesen Abmessungen sich noch wirtschaftlich günstige Querschnitte für die Fetten ergoben. Bei der Überdachung langer Räume ist es zweckmäßig, um den Temperaturausdehnungen Rechnung zu tragen, an den Fettenanschlüssen Langlöcher vorzussehen oder die Fetten als Gerbersche Gelenkträger auszubilden. Um die ganze Dachkonstruktion räumlich festzulegen und ergegen Verschiebungen bei Winddrock zu sichern, wird ein Win dir verban de ferfoderlich, welcher durch Winkle oder Flacheisen an die Knotenpunkte der oberen Gurtung angeschlossen wird (vgl. Abb. 2 Seite 152). Es ist ausreichend, das erste und letzte Binderfeld oder — bei längeren Hallen — ein Binderfeld um das andere mit einem Windverband zu versehen. In den Feldern olne Windverband können zweckmäßig die beweglichen Anschlüse der durchlaufenden Fetten oder die Gelenke der Auslegerfetten angeordnet werden.

Für die Auflager der Dachbinder gilt im allgemeinen dasselbe, was in der II. Abteilung über die Auflager für Träger angeführt ist. Der Druck auf die Auflagerunterlage darf den auf Seite 60 angegebeneit zulässigen Druck pro Quadratzentimeter nicht überschreiten; hiernach ist also die Größe der Auflager zu bestimmen. Die Dicke der Auflager wähle man, je nach der Größe der Dachbinder und des Auflagerdrucks. 20 bis 50 mm. Eine Verankerung der Dachbinder mit dem Auflagermanerwerk wird meist nur bei offenst Hallen erforderlich, da das Eigengewicht der Dächer allein genügt, um einem etwaigen Abheben bei Wieddruck entgegenzuwirken. Oft ist die Auwendung von Klemmplatten, wie sie auf Seite 160 dargestellt sindzweckmäßig.

Um die Mühe des Berechnens der Sparren, Fetten und einzelnen Binderteile zu ersparen, sind nachstehend einige Tabellen für besonders häufig vorkommende Belastungen und Bindersysteme aufgestellt.

A. Eiserne Sparren und Fetten.

In den folgenden Tabellen sind die erforderlichen Normalprofile von I, □ und □.- Eisen für verschieden Belastungen, Stützweiten und Belastungsbreiten der Sparren und Fetten zusammengestellt. Als Sparren werden in der Regel nur I Eisen verwendet; dagegen verwendet man als Fetten die drei angegebenen Profile, wie aus den nachstehenden Zeichnungen über Dachkonstruktionen auch ersichtlich ist.

Die Belastungen, welche zur Bestimmung der Sparren- und Fettenabmessungen anzunehmen sindergeben sich nach genauer Berechnung der Eigengewichte von Dachflächen mit verschiedenen Eindeckungen im Mittel wie folgt.

Wird die Richtung des Windes wagerecht, der Druck desselben zu 125 kg/m² und die Belastung durch Schnee zu 75 kg/m² Grundfläche angenommen, so sind für die verschiedenen Dachneigungen die zur Berechnung der Sparren und Fetten anzunehmenden Gesamtbelastungen aus Eigengewicht, Winddruck und Schneelast im Mittel folgende:

Dachneigung 1:1½. 1. Für schwere Dächer: Eindeckung mit Biberschwänzen Pfannen, Hohlziegeln 300 kg/m² Grundfläche.

Dachneigung 1:4.

Für alle bei dieser Dachneigung noch zulässigen und gebräuchlichen Dacheindeckungen (Pappe, Zink, Kupfer, Eisenblech, Glas) ist die anzunehmende

Dächer mit Holzzement.

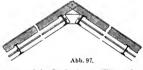
Bei 10 cm Aufschüttung ist eine Gesamtbelastung anzunehmen von 300 kg/m² Grundfläche.

In den angegebenen Belastungen ist das Gewicht der Dachbinder nicht enthalten. Die Stützweiten und Belastungsbreiten in den Tabellen sind, wie in den Skizzen am Kopf der Tabellen auch angegeben ist, in der Grundfläche (Horizontalprojection) gemessen.

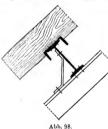
Die Profile der Sparren und Fetten wurden so bestimmt, daß die größte Inanspruchnahme 875 kg/em², die größte Durchbiegung $\frac{1}{500}$ der Stützweite nicht überschreitet. Zur Profilbestimmung wurde angenommen, daß die Fetten horizontal gelagert sind. Liegen dagegen die Fetten in einer größeren Dachneigung, so ist es

- namentlich bei größeren Binderabständen — erforderlich, diese gegen seitliches Ausbiegen zu sichern. Bei Sparrendächern genügt hierzu in den meisten Fällen die herzustellende Verbindung der Sparren mit den Fetten;

es müssen dann aber die sich gegenüberliegenden Sparrenenden im First fest miteinander verbunden werden. Sind keine Sparren vorhanden, oder wird die Verbindung der Sparren mit den Fetten als nicht genügend angesehen, so kann das Ausbiegen der Fetten aus I und C-Eisen auch mittels besonderer, nach den Firstfetten geführter Zugstangen aus Rundeisen von 13 bis 25 mm Durchmesser verhindert werden (siehe Abb. 97). Diese Zugstangen sind in Abständen von 2 bis 3 m einzusetzen. Die



Dicke der Zugstangen richtet sieh nach der Größe der Fettenbelastung und der Dachneigung. Eine andere Möglichkeit, die Fetten gegen Ausbiegen zu sichern, zeigt Abb. 98. Während das I-Eisen alle lotrecht zur Dachneigung wirkenden Seitenkräfte aufzunehmen hat, übernimmt das



L-Eisen alle in der Daehneigung wirkenden, die Ausbiegung der Fette anstrebenden Seitenkräfte. Die Fetten aus _- Eisen sind stets so zu verlegen, daß der obere Flansch nach aufwärts gerichtet ist, also wie Abb. 99 zeigt; in dieser Lage sind die Fetten am widerstandsfähigsten gegen die Vertikalbelastung. Diese Fetten haben auch das Bestreben, bis zu einer bestimmten Dachneigung nach der

aufwärts gerichteten Seite auszuweichen, was bei dem Festlegen der Fetten zu berücksichtigen ist. Die Dachneigung, bis zu welcher die L-Eisen-Fetten nach der aufwärts gerichteten Seite ausweichen, ist für die mittleren \(\subseteq\)-Eisen-Profile ungefähr 1:2,

für die kleineren Profile ist sie größer, für die größeren Profile etwas kleiner als 1: 2.

Bei Wellblechdächern mit nicht sehr großer Neigung genügt es in vielen Fällen, die Fetten mittels Hafter gegen das Wellblech zu stützen.

Sobald die Fetten mit den angegebenen Hilfsmitteln gegen das seitliche Ausbiegen gesichert werden, bekommen die Firstfetten eine zusätzliehe Vertikalbelastung, was bei der Auswahl der Firstfetten zu beachten ist.

B. Satteldächer.

1. Berechnung und Querschnittsbestimmung einiger Dachbinder.

Die Tabellen Seite 144-150 enthalten die Abmessungen und Gewichte von Dachbindern für die Stützweiten 8 bis 26 m, die Dachneigungen 1 : 11/2, 1 : 2 und 1 : 4, sowie für verschiedene Belastungen und Binderabstände. Die Bindersysteme, welche für die verschiedenen Stützweiten gewählt wurden, sind durch Skizzen über den Tabellen angegeben. Die größte Stützweite für jedes der drei Systeme wurde durch die Annahme bestimmt, daß die Teillängen der oberen (gedrückten) Bindergurtungen nicht wesentlich größer als 4,0 m werden. Die unteren Gurtungen der Dachbinder haben in der Mitte, des besseren Aussehens wegen, eine Überhöhung von ein Zehntel der Binderhöhe erhalten. Müssen dagegen in besonderen Fällen die unteren Gurtungen mit geringerer Überhöhung oder wagerecht ausgeführt werden, so können auch die Tabellenwerte zur Herstellung der Binder benutzt werden; es werden dann die meisten Binderglieder etwas weniger, die anderen um ein Geringes mehr beansprucht, als bei der für die Tabellen angenommenen Binderform. Die Belastungen, welche zur Bestimmung der Binderabmessungen angenommen wurden, sind dieselben, für welche die Abmessungen

Abb. 99.

der Sparren und Fetten bestimmt worden sind. Für das Eigengewicht der Binder wurden zu diesen Belastungen die entsprechenden Zuschläge gemacht.

Die Berechnung ergab für die Dachbinder mit der Dachneigung 1: 2 und die Belastungen von 225 und 185 kg/m² Grundfläche bzw. fast genau dieselben Abmessungen, wie sie für die Dachbinder mit der Dachneigung 1: 1½ und die Belastungen von 300 und 250 kg/m² Grundfläche bestimmt waren. Nur für die gedrückten Vertikalen der Binder mit der Dachneigung 1: 2 ergaben sich etwas geringere Abmessungen. Die Differenz war jedoch zu unwesentlich, und es wurden die Abmessungen der Binderteile für beide Dachneigungen mit den entsprechenden Belastungen gleich gewählt und in einer Tabelle vereinigt.

Für sämtliche Binderteile wurde der aus zwei gleichschenkligen Winkeleisen bestehende Querschnitt. Abb. 100, gewählt. Die Ermittelungen in bezug auf Billigkeit und Einfachheit in der Herstellung der Dachbinder ergaben diesen Querschnitt für die gedrückten Teile als den vorteilhaftesten. Für die ge-

Abb. 100.

Abb. 101.

Abb. 102.

Abb. 103.

Abb. 104.

Abb. 105.

Abb. 106.

Abb. 107.

Abb. 108.

Abb. 108.

Abb. 109.

Abb. 101.

Abb. 101.

Abb. 101.

Abb. 101.

Abb. 101.

der Vergleich in Betracht kommt, hätten verwendet werden können, würden nur geringe Abmessungen erhalten haben. Es ist aber bei der Ausführung schwierig, zwei Flacheisen von geringen Abmessungen so

Abb.

miteinander und mit den Anschlußblechen zu verbinden, daß sie beide als ein Systemglied gleichmäßig gespannt werden. Es tritt sehr leicht der Fall ein, daß das eine der beiden Flacheisen die ganze Systemspannung aufzunehnen hat, während das andere Flacheisen spannungslos bleibt (siehe Abb. 102). Ausseführte Eisenkonstruktionen geben hierfür den Beweis. Diesen Übelstand zu vermeiden, wurden nur Winkeleisen verwendet, welche bei ihrer größeren Steifigkeit leichter zur gleichmäßigen Wirkung gebracht werden können. Die oberen Gurtungen der Binder für Fettendächer bestehen aus zwei gleichschenkligen Winkeleisen und einem vertikalen Flacheisen, denn dieselben erleiden außer dem Druck im Bindersystem auch Biegungsspannungen durch die Fettenlast, welche durch die Gurtungen nach den Knotenpunkten übertragen wird.

Die in den Tabellen angegebenen Abmessungen der Binderteile sind so bestimmt, daß die größte auftretende Zug- oder Druckspannung 1000 kg/cm² Querschnitt nicht überschreitet.

Für alle auf Druck beanspruchten Binderteile wurden die erforderlichen Querschnitte auf Knickfestigkeit untersucht. Nur bei den oberen Gurtungen der Binder für Fettendächer wurde die Voraussetzung
gemacht, daß die Fetten die Gurtungen gegen seitliche Ausbiegung genügend sichern; daher wurden auch die
Querschnitte dieser Gurtungen nur für den einfachen Systemdruck und die auftretende Vertikalbelastung
bestimmt.

Die Winkeleisen der horizontalen Teile der unteren Bindergurtungen haben, bei geringerer Dicke, dieselbe Schenkelbreite, wie die Winkeleisen der geneigten Teile der unteren Bindergurtungen, um durchgehends gleiche Gurtungsbreite zu erhalten. Infolgedessen ergab sich für mehrere der horizontalen Teile, welche wesentlich geringere Spannungen als die geneigten Teile der unteren Gurtungen aufzunehmen haben, selbst bei den kleinsten zulässigen Winkeldicken, ein etwas größerer Querschnitt als erforderlich ist. Bei den Bindern mit geringer Dachneigung und größerer Stützweite tritt infolge der größeren freien Länge leicht eine Durchbiegung der mittleren Teile der unteren Gurtungen ein. Diese Durchbiegung kann durch Hängestangen aus Rundeisen von 14 bis 18 mm Durchmesser verhindert werden, mittels welcher die unteren Gurtungen an die Scheitelknotenpunkte aufgehängt werden, wie in Abb. 4, Seite 156, dargestellt ist. Die Dicke der Anschlußbleche wurde nach der Annahme bestimmt, daß der Druck auf den Quadratzentimeter Nietschaft nicht wesentlich größer wird, als das Zweifache der Scherkraft pro Quadratzentimeter Nietquerschnitt. Diese Annahme wird erfüllt, sobald die Blechdicke $\delta = 3/4$ dist, wenn dien Nietdurchmesser bezeichnet. Dabei wurden diejenigen Niete als maßgebend angesehen, welche zu den Anschlüssen der unteren Gurtungen an den Auflagern erforderlich sind. Die Niete für die Anschlüsse der oberen Gurtungen werden zwar stärker, aber bei vollem oder nahezu vollem Anschluß der Winkelprofile der oberen Gurtungen werden sie wesentlich weniger in Anspruch genommen, als die Anschlußniete der unteren Gurtungen, da die Querschnitte der oberen Gurtungen bei Sparrendächern für Knickfestigkeit bestimmt sind, und bei den oberen Gurtungen der Binder für Fettendächer die Anschlüsse der Winkeleisen neben den vorhandenen Flacheisen weniger in Betracht kommen.

Zu den Tabellen über die Dachbinder sei noch hervorgehoben, daß die Abmessungen der Binderteile für Fettendächer, mit Ausnahme der in den Tabellen bestimmten Binderteile I, gleich denen der Binderteile für Sparrendächer sind.

Zur Ermittelung der erforderlichen Anschlußniete für die einzelnen Binderteile soll die folgende Tabelle dienen. Sie enthält die zu den Dachbindern verwendeten Winkeleisen, die für diese zur Querschnittsbestimmung angenommenen Durchmesser der Anschlußniete und die erforderliche Anzahl der letzteren. Zur Ermittelung der erforderlichen Anschlußniete wurde die Scherfestigkeit des Nieteisens zu $^4/_5$ der Zugfestigkeit des Winkeleisens angenommen.

Sämtliche Binderteile bestehen aus je zwei Winkeleisen, die an einem gemeinschaftlichen Knotenblech befestigt werden; jeder Anschlußniet bietet daher zwei Querschnitte gegen Abscherung, es genügt demnach für beide Winkeleisen die in der Tabelle angegebene Nietanzahl. Werden außer den Knotenblechen noch besondere Verbindungsbleche zwischen den zusammenstoßenden Binderteilen verwendet, so sind die durch diese Bleche führenden Niete von der Nietanzahl in der Tabelle in Abzug zu bringen, um die erforderliche Anzahl der durch die Knotenbleche zu setzenden Niete zu erhalten.

Für die in den Tabellen mit I, IV und V bezeichneten gedrückten Binderteile genügt es, nur zwei Drittel von den in der Tabelle als erforderlich angegebenen Nieten zu verwenden.

Tabelle über die erforderlichen Anschlußniete für gleichschenklige Winkeleisen

(Normalprofile Seite 196 und 197).

Win	kel- en		hluß- ete	Win eis			hluß- ete	Win eis			hluß- ete	Win			hluß- ete	Win			hluß- ete		kel- en		chluß ete
Yormal- Profil Nr.	Dicke		Erford. Anzahl	Normal- Profil Nr.	Dicke mm		Reford. Anzahl	Normal- Profil Nr.	Dicke mm		Erford. Anzahi	Normal- Profil Nr.	Dicke mm		Erford.	Nomral- Profil Nr.	Dicke mm		Erford. Annahl	Normal- Profil Nr.	Dicke mm		Erford
31	4	12	3	5	5	16	3	61	7	20	3	8	8	20	5	11	10	26	5	14	13	26	8
31	6	12	4	5	7	16	4	61	9	20	4	8	16	22	5	11	12	26	6	14	15	26	9
-	-	-	-	5	9	16	5	61	11	20	5	8	12	22	5	11	14	26	6	14	17	26	10
4	4	14	3	51	6	18	3	7	7	20	4	9	9	22	5	12	11	26	6	15	14	26	9
4	6	14	3	51	8	18	4	7	9	20	4	9	11	24	5	12	18	26	7	15	16	26	10
4	8	14	4	51	10	18	5	7	11	20	5	9	13	24	6	12	15	26	8	15	18	26	11
41	5	14	3	6	6	18	3	71	8	20	4	10	10	24	5	18	12	26	7	16	15	26	10
41	7	14	4	6	8	18	4	71	10	20	5	10	12	26	5	13	14	26	8	16	17	26	12
41	9	14	5	6	10	18	5	78	12	20	6	10	14	26	6	13	16	26	9	16	19	26	13

Bemerkung. Die in der Tabelle gewählten Nietdurchmesser sind 12, 14, 16, 18, 20, 22, 24 und 26 mm, und sind also durch die geraden Zahlen von 12 bis 26 bestimmt. Es ist sehr zu empfehlen, bei der Ausführung von Eisenkonstruktionen stets nur Niete mit den hier angegebenen Durchmessern zu wählen, um die Herstlung und Beschaffung der Niete möglichet zu vereinfachen und die Hindernisse zu beseitigen, welche jetzt nicht selten dabei auftreten. Gibt es doch Konstrukteure, welche bei der Bestimmung der Nietdurchmesser so weit gehen, dieselben bis auf Zehnte Vom Millimetern zu bemessen. Irgend ein Vorteil wird dadurch nicht erreicht, wohl aber wird die Beschaffung der Niete und die Ausführung der Eisenkonstruktionen durch solche abweichenden Vorschriften wesentlich erschwert, indem besondere Rundeisensorten und Werkzeuge für die Fabrikation angeschafft werden müssen, was mitunter recht teuer und zeitraubend ist.

2. Konstruktive Ausbildung

nachstehender Dachbinder.

Auf den Seiten 152—156 sind einige Konstruktionen für Satteldächer mit verschiedenen Dacheindeckungen dargestellt. Sämtliche in den Zeichnungen angegebenen Konstruktionen enthalten eiserne Binder nach den Systemen, welche den in den Tabellen Seite 144—150 zusammengestellten Abmessungen von Dachbindern zugrunde gelegt wurden.

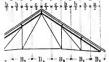
Seite 152, Abb. 1—4 und Seite 153, Abb. 1—4: Sparrendach mit eisernen Fetten, Sparren und Latten und einer Dacheindeckung aus Falzziegeln; Dachneigung 1:1½. Die eisernen Latten bestehen aus Winkeleisen, die Sparren aus III. Eisen, die weniger belasteten Trauf- und Firstfetten aus III. Eisen. Die Trauflatten sind aus mit Winkeleisen ausgesteiften Flacheisen gebildet, um die erforderliche Auflagerhöhe für die untersten Falzziegel sowie einen guten Anschluß für die Mauerabdeckung und die Rinneneisen zu erhalten. Die auf den Bindern normal zur Dachfläche stehenden Fetten werden durch gebogene Bleche gehalten, welche mit den oberen Gurtungen der Binder fest verbunden sind.

Seite 164, Abb. 1—4: Fettendach mit Schiefereindeckung auf Holzschalung und Holzfetten; Dachneigung 1: 2. Die Fetten sind mit den oberen Gurtungen der Binder verschraubt und lehnen sich entweder gegen kurze Anlegewinkel oder gegen die horizontalen Winkeleisen der Diagonalverbände zwischen den Bindern; diese letzteren Winkeleisen werden zu ihrer Aussteifung an die Fetten angenagelt.

Seite 155, Abb. 1—3: Sparrendach mit einer Dacheindeckung aus Biberschwänzen auf Latten und Sparren aus Holz und Fetten aus Eisen; Dachneigung 1: 1½. Die mittleren Fetten bestehen aus I-Eisen, nur die weniger belasteten Trauffetten aus Elsien. Um eine horizontale Lagerung der Sparren zu erhalten, sind die Fetten vertikal gestellt; hierdurch wird auch zugleich die seitliche Durchbiegung der Fetten bei großer Dachneigung vermieden. Die Sparrenenden sind mit den Fetten fest verschraubt, die Sparrenmitten sind nur mittels Haken mit den Fetten verbunden. Das dargestellte Binderauflager ist festliegend; das bewegliche Auflager wird als Gleitlager ohne die seitlichen Vorsprünge ausgebildet.

Seite 156, Abb. 1—3: Fettendach mit Welbliecheindeckung; Dachneigung 1:4. Die Firstfette besteht aus I-Eisen, alle übrigen Fetten aus C-Eisen. Die Fetten liegen mit den oberen Bindergurtungen in gleicher Höhe, nur die oberen Flansche der Fetten liegen oberhalb der Gurtungen.

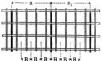
Seite 156, Abb. 4: Dach mit Wellblecheindeckung und Fettenlage wie beim Sparrendach; Dachneigung 1: 4. Die Fetten sind auf den Bindergurtungen gelagert. Die Firstfette besteht aus einem Flacheisen und zwei Winkeleisen; zur besseren Lagerung der Wellbleche sind die unteren Schenkel der Winkeleisen in die Dachneigung gebogen. Die nittleren Fetten bestehen aus — Eisen und sind nittels Winkeleisen an den Dachbindern befestigt. Die dargestellte Binderstütze ist eine Säule aus vier Winkeleisen.



Gesammtbelastung pro om Grundfläche:

a) 300 kg.

Gesammtbelastung pro qm Grundfläche:



a) 300 kg.

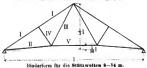
\$\frac{\frac{\partial \partial \part

weite	Eri	orde	rlich	0 1, 1	Lune	1 L-2	asen	111 7	um	merr	der	det	tsen	en N	orm	alpr	onie	bei e	iner	Bela	stui	igno	reite	in a	teter	n vo	n:
l m	I	2,0 C	ι	I	2,5	ı	1	3,0	1	I	3,5	ı	I	4,0	1	I	4,5 E	ι	I	5,0 E	ı	I	5,5 C	1	I	6,0 E	ι
1,0 1,5 2,0	8 8 10	5 8 10	5 8 10	8 9 11	5 8 12	5 8 10	8 10 12	6½ 10 12	5 8 12	8 10 13	6½ 10 12	6 10 12	8 11 14	6½ 10 14	6 10 12	8 11 14	8 12 14	8 10 14	9 12 15	8 12 14	8 10 14	9 12 15	8 12 16	8 12 14	19 13 16	8 12 16	8 12 14
2,5 3,0 3,5 4,0	14 16 18	12 14 16 18	12 14 16 18	13 15 17 19	14 16 18 20	12 14 16 18	14 16 18 20	14 16 20 22	14 16 18 20	15 17 19 21	16 18 20 22	14 16 18	16 18 20 22	16 20 22 24	16 18 20	17 19 21 23	18 20 22 26	16 18 20	17 20 22 24	18 22 24 26	16 20 —	18 20 23 25	18 22 24 28	18 20 —	18 21 24 26	20 22 26 28	20
4,5 5,0 5,5 6,0	20 21 23 24	20 22 24 26	20	21 22 24 26	22 24 26 28	20	22 24 25 27	24 26 28 30		23 25 27 28	26 28 30	-	24 26 28 30	26 28 30		25 27 29 32	28 30 —	_	26 28 30 32	28 30 —		27 29 32 34	30	-	30 32 36	30	
1	1	2,0		1	2,5		1	3,0		1	3,5	b) 2		kg. 4,0			4.5		1	5,0			5,5			6,0	
161	I	Е	1	I	C	1	1	С	1	I	С	1.	1	С	1	1	C	1	I	C	1	1	С	1	I	С	1
1,0 1,5 2,0 2,5	8 8 10 12	5 6½ 10 12	4 8 10 12	9 11 13	5 8 10 12	5 8 10 12	8 9 11 13	5 8 12 14	5 8 10 12	10 12 14	6½ 10 12 14	5 8 12 14	8 10 13 15	61 10 12 16	6 10 12 14	8 11 13 16	6½ 10 14 16	6 10 12 14	8 11 14 16	10 14 16	8 10 12 16	9 12 14 17	12 14 18	8 10 14 16	9 12 15 17	12 14 18	10 14 16
3,0 3,5 4,0 4,5	14 15 17 19	14 16 18 20	14 14 16 18	14 16 18	14 16 18 20	14 16 18	15 17 19 21	16 18 20 22	14 16 18	16 18 20 22	16 20 22 24	16 18 20	17 19 21 23	18 20 22 24	16 18 20	18 20 22 24	18 22 24 26	18 20 —	18 21 23 25	20 22 24 26	18 20	19 21 23 26	20 22 26 28	18 —	20 22 24 26	22 24 26 28	20
5,0 5,5 6,0	20 22 23	22 24 24	20	21 23 25	22 24 26		22 24 26	24 26 28	-	23 25 27	26 28 28		25 26 28	26 28 30	_	26 27 29	28 30	_	27 28 30	28	_	27 29 32	30		28 30 32	30	_
1	1	2,0			2,5			3,0			3,5	c) :	225	kg. 4,0			4,5			5,0		1	5,5			6,0	
m	I	С	1	1	С	1	I	c	1	1	С	1	1	С	1	1	C	1	1	С	1.	1	С	1	I	С	1
1,0 1,5 2,0 2,5 3,0	8 9 11 13	5 6½ 10 12 14	6 8 10 12	8 10 12 14	5 8 10 12	8 10 12 14	8 9 11 13 15	5 8 10 12	5 8 10 12	9 12 14 16	61 8 12 14 16	5 8 10 12	10 12 14 16	6½ 10 12 14 16	5 8 12 14 16	8 10 13 15	6½ 10 12 16 18	10 12 14 16	8 11 13 16 18	61 10 14 16 18	6 10 12 14 18	8 11 14 16 18	6½ 10 14 16 20	6 10 12 16 18	8 11 14 17 19	8 12 14 18	10 14 16
3,5 4,0 4,5 5,0	15 17 18 20	16 18 18 20	14 16 18 20	16 18 19 21	16 18 20 22	16 18 18 20	17 18 20 22	18 20 22 24	16 18 20	17 19 21 23	18 20 22 24	16 18 20	18 20 22 24	20 22 24 26	18 20	19 21 23 25	20 22 24 26	18 20	20 22 24 26	22 24 26 28	20	21 23 25 27	22 24 26 28	20	21 23 25 27	22 26 28 30	20
5,5 6,0	21 23	22 24	_	22 24	24 26	_	24 25	26 26	_	25 26	26 28	=	25 27	28 30	=	26 28	28 30	Ξ	27 29	30	Ξ	28 30	30	_	29 32	_	_
1	ı	2,0		1	2,5		ı	3,0		1	3,5	d)	185 	kg. 4,0		ı	4,5		ı	5,0		ı	5,5		ı	6,0	
m	I	С	1	I	C	1	1	С	ι	I	E	1	1	С	1	1	C	1	1	C	1	I	C	1	I	C	1
1,0 1,5 2,0 2,5	8 8 9 11	4 61 8 10	8 10	8 8 10 11	5 6] 10 12	8 10	8 8 10 12	5 8 10 12	8 10 12	8 9 11 13	5 8 10 12	5 8 10 12	9 11 13	5 8 12 14	5 8 10 12	10 12 14	6½ 10 12 14	5 8 10 14	8 10 12 15	6½ 10 12 14	5 8 12 14	8 10 13 15	6½ 10 12 16	6 10 12 14	8 11 13 16	10 14 16	10 12 14
3,5 4,0 4,5	12 14 16 17	12 14 16 18	12 14 16 16	13 15 17 18	14 16 18 20	12 14 16 18	14 16 17 19	14 16 18 20	14 16 18 18	15 16 18 20	14 16 18 22	14 16 18 20	19	16 18 20 22	14 16 18 20	16 18 20 21	16 18 20 22	16 18 20	17 18 20 22	18 20 22 24	16 18 20	17 19 21 23	18 20 22 24	16 18 20	18 20 22 24	18 22 24 26	18
5,6 5,5 6,0	19 20 22	20 22 22	18 20 —	20 21 23	20 22 24	20	21 22 24	22 24 26	20	22 23 25	22 24 26		22 24 26	24 26 28	Ξ	23 25 27	24 26 28	-	24 26 27	26 28 30	_	25 26 28	26 28 30	=	25 27 29	28 30	_
1	1	2,0	1	1	2,5	ı	ı	3,0	ı	1	3,5 E	ι	ı	4,0 E	0 k ₁	g.	4,5 C	ı	ı	5,0 E	ı	ı	5,5 E	ı	ı	6,0 E	1
1,0	8	4 61		8 8	4 61	4 6	8	5 61	6	8	5 6½	8	8 8	5 8	5 8	8 9	5 8	5 8	8 9	5 8	5 8	8 10	6 <u>1</u> 8	5 8	8 10	6 <u>1</u>	8
2,6 2,5 3,6	8 10 12	8 10 12	8 10 12	9 11 13	8 10 12	8 10 12	9 11 13	10 12 14	10 12	10 12 14	10 12 14	10 12	10 12 14	10 12 14	10 12 14	11 13 15	10 12 14	10 12 14	11 13	11	10 12 14	12 14 16	12 14 16	10 14 16	12 14 16	12 14 16	14
3,5 4,0	13 15	14 16	12 12 14	14 16	14 16	14 16	15 17	14 16 18	14 16	15	16 18	16 16	16 18	16 18	16 18	17 18	14 18 20	16 18	17 19	18 20	16 16	18 20	18 20	18 20	18 20	20 22	18
4,5 5,0	16 18	16 18	16 18	17 19	18 20	16	18 20	18 20	18 20	19 20	20 22	18 20	20 21	20 22	20	20 22	22 24	20	21 22	22 24	20	21 23	22 24	_	22 24	24 26	
5,5 6,0	19 20	20 22	18 20	20 22	22 22	20	21 23	22 24	_	22 24	24 26	_	23 24	24 26	Ξ	2·1 2·5	26 26	_	24 26	26 28	_	25 27	26 28	_	25 27	28 30	

Dachneigung 1:11/2, Belastung von der Dachfläche 300 kg/m2 Grundfläche

Belastung von der Dachfläche 225 kg/m2 Grundfläche. Dachneigung 1:2,

Bezeichnung der Binderteile. Dachneigung 1:11/s.



Binderteile II-V für Fettendächer;

☐ Querschnitt sämtlicher Binderteile für Sparrendächer und der I Querschnitt der Binderteile I für Fettendächer.

Die Binderteile I und IV erhalten nur Druckspannung. Die Binderteile II. III und V erhalten nur Zugspannung.

* Bei 225 kg/m² Belastung der Grundfläche können die Flacheisen der Binderteile I für Fettendächer um 1, niedriger sein, als in der Tabelle für 300 kg m² Belastung der Grundfläche angegeben ist,

	Bin-	ĺ			Dac	hbin	der fü	r Spa	rrend	iche								ächer.		uí-
Stütz-	der-			H	rforde	rliche	Win	keleis	en			Dicke					cheisen	Ge-		drück
weite	ab-	in	Numr	nern	der d	eutsc	hen N	orma	profil	e für	die	der	wicht				für die	wicht	in kg	
	stand						Binde					An-	eines				dfläche	eines		stung
			1	1	п		ш	1	v	ı	v	schluß.	Bin-	Flack	elsen	Wink	eleisen	Bin-	Grun	o m²
1	a		Dicke		Dicke		Dicke		Dicke		Dicke	bleche	ders	Breite	Dicke		Dicke	ders	Grun	anacn
m	m	Nr.	mm	Nr.	min	Nr.	mm	Nr.	mm	Nr.	mm	mm	kg	mm	nım	Nr.	mm	kg	300 kg	225 kg
8	2	51	6	41	5	4	4	4	4	41	5	10	240	140	10	41	5	300	2400	1800
	3	61	7	41	5	4	4	4	4	41/2	5	10	280	170	10	41	5	330	3600	2700
	4	7	7	41	5	4	4	4	4	41	5	10	300	190	10	41	7	370	4800	3600
	5	71	8	41	7	4	4	4	4	41	5	10	350	220	10	5	7	420	6000	4500
	6	71	10	5	7	41	5	41	5	5	5	12	430	220	12	51	8	520	7200	5400
9	2	6 1	7	41	5	4	4	4	4	41	5	10	310	160	10	41	5	360	2700	2030
	3	7	7	41	5	4	4	4	4	41	5	10	330	190	10	41	5	390	4050	3040
	4	7	9	5	5	4	4	4	4	5	5	12	390	200	12	41	7	470	5400	4050
	5	8	10	51	6	41	5	41	5	51	6	13	500	210	13	51	8	590	6750	5060
	6	9	9	51	8	41	5	41	5	51	6	13	540	230	13	51	8	640	8100	6080
10	2	61	7	41	5	4	4	4	4	41	5	10	350	170	10	41	5	410	3000	2250
10	3	7	9	41	5	4	4	4	4	41	5	10	430	210	10	41	7	480	4500	3380
	4	78	10	41	7	41	5	41	5	41	5	10	520	240	10	5	7	570	6000	4500
	5	9	9	51	6	41	5	41	5	51	6	13	570	240	13	54	8	700	7500	5630
	6	9	11	51	8	41	5	41	7	51	6	13	690	260	13	6	8	790	9000	6750
11	2	7	7	41	5	4	4	4	4	41	5	10	400	190	10	41	5	470	3300	2480
	3	71	10	41	5	41	5	48	5	41	5	10	550	230	10	48	7	570	4950	3710
	4	9	9	41	7	41	5	41	7	41	5	10	620	260	10	54	8	690	6600	4950
	5	9	11	54	8	41	. 5	41	7	51	6	13	740	260	13	6	8	850	8250	6190
	6	10	10	6	8	5	5	5	7	6	6	13	800	280	13	61	9	950	9900	7430
12	2	71	8	41	5	4	4	4	4	41	5	10	490	210	10	41	5	530	3600	2700
	3	8	10	41	7	41	5	41	5	41	5	10	650	250	10	41	7	670	5400	4050
	4	9	11	5	7	41	. 5	41	7	5	5	12	770	260	12	54	8	840	7200	5400
	5	10	10	54	8	5	5	5	7	51	6	13	850	280	13	6	8	970	9000	6750
	6	10	12	6	8	5	5	5	7	6	6	13	960	310	13	61	9	1090	10800	8100
13	2	78	10	41	5	41	5	41	5	41	5	10	640	220	10	48	7	660	3900	2930
	3	9	9	41	7	41	5	41	5	48	5	10	710	270	10	5	7	770	5850	4390
	4	10	10	5	7	48	5	41	7	5	5	12	850	290	12	51	8	960	7800	5850
	5	10	12	51	8	5	5	5	7	51	6	13	1010	310	13	61	9	1150	9750	7310
	6	11	12	61	9	51	6	51	6	61	7	15	1170	310	15	71	8	1330	11700	8780
14	2	8	10	41	5	41	5	41	5	41	5	10	710	240	10	41	7	740	4200	3150
	3	9	11	41	7	41	5	41	7	41	5	10	870	290	10	5	7	890	6300	4730
	4	10	12	54	. 8	5	5	5	7	51	6	13	1070	300	13	6	. 8	1160	8400	6300
	5	11	12	6	8	51	6	51	8	6	6	13	1200	330	13	61	9	1330	10500	7880
	6	12	11	61	9	51	6	51	8	61	7	15	1250	340	15	78	10	1590	12600	9450

Bemerkung. Um die Auflagerdrücke von der Gesamtbelastung der Dachbinder zu erhalten, sind zu den angegebenen Auflagerdrücken noch die halben Bindergewichte zu addieren.

Dachneigung 1:11/2, Belastung von der Dachfläche 250 kg/m² Grundfläche

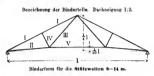
Dachneigung 1:2, Belastung von der Dachfläche 185 kg/m2 Grundfläche.

Guerschnitt sämtlicher Binderteile für Sparrendächer und der Binderteile II.-V für Fettendächer;

II Querschnitt der Binderteile I für Fettendächer.

Die Binderteile I und IV erhalten nur Druckspannung.

Die Binderteile II. III und V erhalten nur Zugspannung.



* Bei 185 kg/m² Belastung der Grundfläche können die Flacheisen der Binderteile I für Fettendächer um ½, niedriger sein, als in der Tabelle für 250 kg/m² Belastung der Grundfläche angegeben ist.

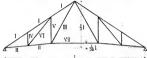
	Bin-				Dac	hbin	der fü	r Spa	arrend	icher				Dach	binde	rfürf	ettend	lächer.	A	uf-
Statz-	der-			E	rforde	rliche	Win	kelei	sen			Dicke					cheisen	Ge-		drücke
weite	ab-	in	Numr						lprofil	e für	die	der	wicht				für die 0 kg Be-	wicht		von de
	stand				einze	lnen	Binde	rteile				An-	eines				dflache	eines Bin-		stung o m²
			1		п	1	п	1	v	1	v	schiuß-	Bin- ders	Plach	elsen	Wink	elelsen	ders		dfläche
1	а		Dicke		Dicke		Dicke		Dicke		Dicke	bleche	dets	Breite	Dicke	Nr.	Dicke	uers	Grun	unache
m	m	Nr.	mm	Nr.	mm	Nr.	mm	Nr.	mm	Nr.	mm	mm	kg	mm	mm	NI.	mm	kg	250 kg	185 kg
	1								1											
8	2	51	6	4	4	4	4	4	4	4	4	10	220	130	10	31	4	250	2000	1480
	3	51	8	4	4	4	4	4	4	4	4	10	260	150	10	4	4	270	3000	2220
	4	61	7	41	5	4	4	4	4	41	5	10	280	180	10	41	5	340	4000	2960
	5	61	9	41	5	4	4	4	4	41	5	10	330	200	10	41	7	380	5000	3700
	6	7	9	41	7	4	4	4	4	41	5	10	360	220	10	5	7	430	6000	4440
9	2	51	8	4	4	4	4	4	4	4	4	10	290	140	10	31	4	290	2250	1670
	3	6	8	4	4	4	4	4	4	4	4	10	300	170	10	41	5	350	3380	2500
	4	61	9	41	5	4	4	4	4	41	5	10	370	200	10	41	7	430	4500	3330
	5	71	8	Б	5	4	4	4	4	5	5	12	380	200	12	44	7	470	5630	4160
	6	8	10	5	7	4	4	4	4	5	5	12	480	220	12	51	8	560	6750	5000
10	2	6	8	4	4	4	4	4	4	4	4	10	340	160	10	31	4	340	2500	1850
10	3	61	9	41	5	4	4	4	4	41	5	10	410	190	10	41	5	430	3750	2780
	4	71	8	41	5	4	4	4	4	41	5	10	420	220	10	41	7	490	5000	3700
	5	71	10	51	6	4	4	41	5	51	6	13	520	220	13	5	7	620	6250	4630
	6	9	9	51	6	41	5	41	5	51	6	13	570	240	13	51	8	700	7500	5550
11	2	61	7	4	4	4	4	4	4	4	4	10	360	170	10	4	4	390	2750	2040
••	3	71	8	41	5	4	4	4	4	41	5	10	460	210	10	48	5	490	4130	3050
	4	8	10	41	7	4	4	41	5	41	5	10	580	240	10	44	7	590	5500	4070
	5	9	9	41	7	4	4	41	5	41	5	10	590	270	10	51	8	680	6880	5090
	6	9	11	51	8	41	5	41	5	51	6	13	740	260	13	6	8	840	8250	6110
12	2	61	9	4	4	4	4	4	4	4	4	10	450	190	10	4	4	450	3000	2220
	3	71	10	41	5	4	4	4	4	41	5	10	570	230	10	41	7	600	4500	3330
	4	9	9	41	7	4	4	41	5	41	5	10	640	260	10	5	7	680	6000	4440
	5	9	11	51	6	41	5	41	5	51	6	13	770	260	13	51	8	870	7500	5550
	6	10	10	51	8	41	5	41	7	51	6	13	830	280	13	6	8	960	9000	6660
18	2	71	8	4	4	4	4	4	4	4	4	10	500	200	10	43	5	530	3250	2410
	3	8	10	41	5	4	4	41	5	41	5	10	650	250	10	41	7	680	4880	3610
	4	9	11	41	7	4	4	41	5	41	5	10	790	290	10	6	6	800	6500	4810
	5	10	10	51	8	41	5	41	7	51	6	13	890	280	13	54	8	1010	8130	6010
	6	10	12	5 1	8	41	Б	51	6	51	6	13	1000	310	13	61	9	1140	9750	7220
14	2	71	10	4	4	4	4	4	4	4	4	10	610	220	10	41	5	600	3500	2590
	3	. 9	9	41	5	4	4	41	5	41	5	10	700	270	10	44	7	760	5250	3390
	4	10	10	5	7	4	4	41	7	5	5	12	870	280	12	6	6	950	7000	5180
	5	10	12	51	8	41	5	51	6	51	6	13	1060	300	13	6	8	1150	8750	6480
	6	11	12	6	8	41	5	51	6	6	6	13	1140	330	13	61	9	1280	10500	7770

Bemerkung. Um die Auflagerdrücke von der Gesamtbelastung der Dachbinder zu erhalten, sind zu den angegebenen Auflagerdrücken noch die halben Bindergewichte zu addieren.

Dachneigung 1:11/2, Belastung von der Dachfläche 300 kg/m² Grundfläche und

Dachneigung 1:2, Belastung von der Dachfläche 225 kg m2 Grundfläche.

Bezeichnung der Binderteile. Dachneigung 1:11/2.



Querschnitt sämtlicher Binderteile für Sparrendächer und der Binderteile II-VII für Fettendächer;

□ Querschnitt der Binderteile I für Fettendächer.

Die Binderteile I, IV und V erhalten nur Druckspannung. Die Binderteile II, III, VI und VII erhalten nur Zugspannung.

Binderform für die Stützweiten 12-20 m.

Bei 225 kg/m³ Belastung der Grundfläche können die Flacheisen der Binderteile I für Fettendächer um ¹, niedriger sein, als in der Tabelle für 300 kg/m³ Belastung der Grundfläche angegeben ist.

0	Binderabstand	1					Dack	bin	der f	iir	Sparr	end	ächer	r.				Dach	binde	r für l	'etten	lächer.	A	uf-
Stützweife	sta								e Wi		•					Dicke	Ge-	Erford	derliche	Flac	nhoisen	Ge-	lager	drliek
Z.W	rul		in 3						hen				lo co			der	wicht		Winkele			wicht	in kg	von d
ţ.	de		111 7	11111	meri				Bind			1011	io iu		.0	An-	eines		rtelle I			eines	Bela	stung
32	Bir	l								1						schluß-	Bin-	1				Bin-	pre	m _a
1	a		I		П		ш	1 1	IV		V		VI		VII	blacke	ders	1		Winks	eleisen	ders	Grun	dfläck
m	m	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	min	kg	mm	Dicke	Nr.	Dicke	kg	300 kg	l ox. v
gn	310		2012112	-	min	-	zum	-	1000		man	H	10.00	1	mus	Marcia	11.6	Ittati	Hit	-	617111	a.k	OLO KK	250 8
12	8	61	7	41	5	4	4	4	4	41	5	4	4	41	5	10	480	140	10	41	5	510	3600	270
	3	71	8	43	7	4	4	4	4	41	7	4	4	41	5	12	590	150	12	5	7	660	5400	405
	4 5	8	10	51	8	44	5	4	5	5 51	7 8	4	4	5 <u>1</u>	6	13 13	770 820	170 190	13 13	51	8	840 970	7200 9000	540 675
	6	9	11	63	9	41	7	41	5	51	8	41	5	61	7	15	990	190	15	61 8	8	1130	10800	810
				"						ľ														
13	3	7 73	7	43 48	5 7	4	4	4	4	41 5	7 7	4	4	41	5 5	10 10	550 730	150	10	41 5	7 7	630 720	3900 5850	298 439
	4	9	9	51	= 8	41	5	44	5	51	8	41	5	21	6	13	890	180	13	6	8	980	7800	585
	5	9	11	61	9	44	7	41	5	51	8	41	5	61	7	15	1070	190	15	61	9	1190	9750	731
	6	10	10	61	9	41	7	41	5	61	7	43	5	61	7	15	1080	210	15	71	10	1320	11700	878
14	2	73	8	43	5	4	4	4	4	41	7	4	4	41	5	10	660	160	10	43	7	690	4200	315
	3	8	10	5	7	41	5	4	4	5	7	4	4	5	5	12	860	180	12	54	8	920	6300	478
	4	9	11	51	8	41	- 5	44	5	51	8	41	5	51	6	13	1050	200	13	61	9	1150	8400	630
	5	10	10	61	9	41	7	41	5	64	7	$4\frac{1}{2}$	5	61	7	15	1160	210	15	71	8	1330	10500	788
	6	11	10	7	9	44	7	41/3	7	64	7	41	5	7	7	15	1250	230	15	7₺	10	1480	12600	942
là	2	8	8	41	7	4	4	4	4	5	7	4	4	44	5	10	760	170	10	41	7	800	4500	33
	3	9	9	5	7	41	5	4	4	51	- 8	4	4	5	5	12	9401	190	12	51	- 8	1030	6750	500
	4	10	10	6	8	44	7	41	5	6	- 8	41	5	6	6	13	1190	210	13	61	9	1310	9000	678
	5 6	11	10 12	6 <u>1</u> 7 <u>1</u>	9	4½ 5	7	41	7	6½ 7½	9 8	4± 4±	5	6½ 7½	7 8	15 15	1340 1560	220 240	15 15	7½ 8	10	1560 1740	11250	1013
				"			'	23		n		1.0												
16	2	71	10	41	7	4	4	4	4	5	7	4	4	41	5	10	880	180	10	41	7	870	4800	360
	3	9	11	5½ 6	8	41	5 7	41 41	5	5 <u>1</u> 61	8	41	5	5½ 6	6	13 13	1190 1320	200	13	61 61	9	1220 1420	7200 9600	72
	5	11	12	7	9	43	7	44	7	7	9	11	5	7	7	15	1590	240	15	71	10	1750	12000	99
1	6	12	11	71	10	5	7	41	7	71	8	41	5	71	8	15	1680	260	15	8	12	1990	14400	108
17	2	8	10	41	7	4	4	41	5	51	6	4	4	41	5	10	980	190	10	41	7	930	5190	38
٠.	3	9	11	51	8	41	5	41	5	6	8	43	5	51	6	13	1270	210	13	6	8	1340	7650	57
	4	11	10	61	9	41	7	41	5	61	9	41	5	61	7	15	1490	220	15	8	8	1690	10200	76
	5	11	12	8	-8	41	7	41	7	7	9	41	5	8	-8	15	1730	250	15	74	10	1910	12750	956
	6	11	14	8	10	54	8	58	6	8	8	5	5	8	8	16	2010	260	16	8	12	2240	15300	1148
IS	2	9	9	41	7	4	4	4	4	51	8	4	4	41	5	10	1070	210	10	5	7	1070	5400	403
	3	10	10	5 1	8	44	5	44	5	61	7	41	5	51	6	13	1340	220	13	61	9	1520	8100	60:
1	4	11	12	64	9 8	41/2	7 7	41	7	61 71	9	45	5	61	7	15	1750 1840	240	15 15	8	10	1860 2100	10800 13500	810
	δ 6	12	11 12	8	9	5 51	8	5 51	6	71	8 10	41	5	8	8 9	15 16	2230	280	16	9	11	2550	16200	101
			15	"		78	a	28		1,3		42	1											
19	2 3	9 11	11	4½ 6	7 8	41	4 5	44	7	6 7	8 7	4	4 5	4 <u>1</u> 6	5	10	1270 1540	220	10	61 61	8 9	1240 1670	5700 8550	64
	4	11	12	61	9	44	7	4½ 4½	7	73	8	41	5	61	7	15	1840	250	15	78	10	2060	11400	851
	5	12	13	78	10	51	8	54	6	71	10	41	5	71	- 8	15	2210	280	15	8	12	2500	14250	1069
	6	13	14	8	12	51	8	51	6	8	10	41	7	8	8	16	2570	300	16	10	10	2780	17100	128
20	2	9	1.1	41	7	41	5	43	5	6	8	41	5	43	5	10	1380	230	10	51	8	1360	6000	450
	3	11	10	6	8	41	7	43	7	61	9	41	5	6	6	13	1670	240	13	65	9	1830	9000	67
	4	12	11	7	9	41	7	44	7	S	8	41	õ	7	7	15	1970	260	15	71	10	2240	12000	904
	5	13	12	71	10	54	8	51	6	8	10	41	7	71	8	15	2390	290	15	8	12	2680	15000	112
	6	13	14	8	13	6	8	G	6	8	12	43	7	8	-8	16	2760	310	16	9	13	3130	18000	1350

Bemerkung. Um die Auflagerdrücke von der Gesamtbelastung der Dachbinder zu erhalten, sind zu den angegebenen Auflagerdrücken noch die balben Bindergewichte zu addieren.

Dachneigung 1:11/2, Belastung von der Dachfläche 250 kg/m2 Grundfläche

Dachneigung 1:2, Belastung von der Dachfläche 185 kg/m2 Grundfläche.

Querschnitt sämtlicher Binderteile für Sparrendächer und der Binderteile II-VII für Fettendächer;

II Querschnitt der Binderteile I für Fettendächer. Die Binderteile I, IV und V erhalten nur Druckspannung. Die Binderteile II, III, VI und VII erhalten nur Zugspannung.



Binderform für die Stützweiten 19-20 m.

* Bei 185 kg/m² Belastung der Grundfläche können die Flacheisen der Binderteile I für Fettendächer um 3/18 niedriger sein, als in der Tabelle für 250 kg m3 Belastung der Grundfläche angegeben ist.

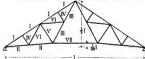
9	pur					Dat	hbîn	der	für	Spai	rrend	läch	er.					Dach	binde	rfürF	ettend	ächer.	A	uf-
Stützweite	Binderabstand					dei	r det	itsel ien	Wi hen i Bind	Nor	nalp	rofil	le füi			Dicke der An- schloß-	wicht eines Bin-	und V Binder lastan	Vipkel rteile I g pro n	Flaces of the Second Se	ar die OkgBe- dfäche	Ge- wicht eines Bin-	pro	ron de stung m²
1	a m		Dicke nun	1 '	Dicke mm	1 7	Dicke	1 ^	Dicke mm	Nr.	Dicke	Nr.	Dieke		Dicke mm	blocke	ders	Breite		Nr.	Dicke	ders	Grun 250 kg	
12	2	bl	8	4	4	4	4	4	4	41	5	4	4	4	4	10	440	130	10	41	5	470	3000	222
12	3 4 5 6	68 8 8 9	9 8 10 9	41 41 51 51	5 7 8 8	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	4 5 5	4444	4 4 4	41 41 41 5	5 7 7 6	4 4 4	4 4 4	4 4 4 4 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1	5 6 6	10 10 13 13	540 610 760 790	150 180 170 190	10 10 13 13	4½ 5½ 5½ 6½	7 8 8 9	570 700 830 940	4500 6000 7500 9000	333 444 555 666
13	2 2 4 5 6	6 <u>1</u> 7 <u>1</u> 7 <u>1</u> 9	7 8 10 9 11	4½ 4½ 5 5½ 6	5 7 7 8 8	1 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	4 4 5 7	4 4 4	4 4 4 4	41 41 5 6 61	5 7 7 6 7	4 4 4 4	4 4 4 4	41 41 5 5 6	5 5 6 6	10 10 12 13 13	510 640 740 850 1000	140 170 180 190 210	10 10 12 13 13	4½ 4½ 5½ 6 6½	5 7 8 8	560 680 840 960 1110	3250 4880 6500 8130 9750	241 361 481 601 722
14	3 4 5 6	7 8 9 9	7 8 9 11 10	41 41 5 5 61	5 7 7 8 9		4 5 5 7	4 4 4 4 4 4	4 4 4 5	4 <u>1</u> 5 <u>1</u> 5 <u>1</u> 6 6 <u>1</u>	5 6 6 6 7	of the six of the	4 4 4 5	4½ 4½ 5 5 6½	5 5 6 7	10 10 12 13 15	570 710 860 1010 1150	150 180 190 200 210	10 10 12 13 15	4½ 5 5½ 6½ 7	5 7 8 9	610 770 910 1100 1340	3500 5250 7000 8750 10500	259 389 518 648 777
15	2 3 4 5 6	7½ 7½ 9 10	8 10 9 10 10	4½ 4½ 5½ 6 6½	5 7 8 8 9	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	4 4 5 5 7	4 4 4 40	4 4 4 5	5 5 6 6 6 7	5 6 6 7 7	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	4 4 4 4 5	44 45 51 6 64	5 5 6 6 7	10 10 13 13 13	690 830 960 1130 1300	160 190 190 220 240	10 10 13 13	4½ 5 6 6½ 7½	5 7 8 9 10	690 850 1110 1270 1510	3750 5630 7500 9380 11250	278 416 555 694 833
16	9 8 4 5 6	7½ 9 9 11 11	8 9 11 10 12	4± 4± 5± 6± 7±	5 7 8 9 8	4 4 4 4 4 4 4 4 5	4 4 5 7	4 4 4 4 4	4 4 5 5	5½ 6 6½ 7	6 6 7 7	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4		45 45 55 65 75	5 5 6 7 8	10 10 13 15 15	740 940 1160 1390 1580	170 200 210 220 240	10 10 13 15 15	4½ 5½ 6 7 7½	7 8 8 9 10	810 990 1240 1570 1720	4000 6000 8000 10000 12000	296 444 593 740 888
17	3 4 5 6	7½ 9 10 11	10 9 10 10 12	41 5 5 61 8	5 7 8 9 8	4 4 4 4 4 4 4 4	4 4 5 7	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	4 4 5 5	5½ 6 6½ 7 7½	6 6 7 7 8	4 4 4 4 4 4		410 5 548 618 8	5 5 6 7 8	10 12 13 15 15	890 1010 1250 1470 1730	200 220 230	10 12 13 15 15	4½ 5½ 6½ 8 8	7 8 9 8 10	890 1130 1410 1690 1940	4250 6380 8500 10630 12750	315 479 629 786 944
18	9 3 4 5 6	8 9 10 11 12	10 11 12 12 11	43 5 6 64 73	5 7 8 9 10	4 44 44 45 5	4 5 7 7	4 -bu-da -da -da -da -da -da -da -da -da -da	4 5 7 7	54 64 64 78	6 7 7 8	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4		41 5 6 61 71	5 5 6 7 8	10 12 13 15 15	990 1250 1490 1740 1880	230 240	10 12 13 15 15	4½ 5½ 6½ 7½ 8	7 8 9 10 10	950 1280 1540 1920 2140	4500 6750 9000 11250 13500	333 500 666 833 999
19	2 3 4 5 6	9 10 11 12 12	9 10 10 11 13	455 55 75 75 75	7 8 8 8 10	4 44 44 44 5	4 5 7 7	4 4 4 4 4 4 5	4 5 7 7 7	6 6 7 7 8	6 7 7 8 8	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4		41 51 6 71 71	5 6 6 8	10 13 13 15 15	1100 1380 1550 1880 2150	210 240 250	10 13 13 15 15	4½ 6 6½ 7½ 8	7 8 9 10 12	1060 1470 1700 2100 2420	4750 7130 9500 11880 14250	352 527 703 879 1053
20	93 4 5 6	9 10 11 12 13	9 10 12 11 12	45 54 54 74 74	7 8 9 10 10	4 4 10 10 10 10 5 5	4 5 7 7 8	4½ 4½ 4½ 5 5	5 5 7 7 6	6 7 71 8 8	6 7 8 8 10	1 1 1 1 1	5	41 51 61 71 71	5 6 7 8 8	10 13 15 15 15	1150 1450 1920 2020 2390	220 240 270	10 13 15 15 15	4½ 6 6½ 7½ 8	7 8 9 10 12	1150 1580 2000 2300 2680	5000 7500 10000 12500 15000	370 553 740 925 1110

Bemerkung. Um die Auflagerdrücke von der Gesamtbelastung der Dachbinder zu erhalten, sind zu den angegebene Auflagerdrücken noch die halben Bindergewichte zu addieren.

Dachneigung 1:11/2, Belastung von der Dachfläche 300 kg/m² Grundfläche und

Dachneigung 1:2, Belastung von der Dachfläche 225 kg/m² Grundfläche.

Bezeichung der Binderteile. Dachneigung 1:11/2.



Querschnitt sämtlicher Binderteile für Sparrendächer und der Binderteile II-VII für Fettendächer;

□ Querschnitt der Binderteile I für Fettendächer.

Die Binderteile I, IV und V erhalten nur Druckspannung. Die Binderteile II, III, VI und VII erhalten nur Zugspannung.

Bioderform für die Nätstweiten 18-28 m. *Bei 225 kg/m² Belastung der Grundfläche können die Flacheisen der Bioderteile I für Fettendächer um ', niedriger sein, als in der Tabelle für 300 kg/m² Belastung der Grundfläche angegeben.

9.	pur						Dack	ıbln	der f	iir s	pari	rend	läche	r.				Dach	binde	rfürk	ettend	lächer.	1	uf-
Stützweite	Binderabstand		in 1	Num		ı de	r der	utse	hen l	Nor	malp		le fü	r die	е	Dicke der An-	wicht eines	und Binde	derliche Winkele rteile I ng pro n	inen 1 bei 30	ikg Be-	Ge- wicht eines	in kg Bela	drücke von de istung
1	8		I		II	:	III	1	IV		v		VI		/II	schluß- bleche	Bin- ders	II.	Dicke		Dicke	Bin- ders		o m ^e dfläch
m	m	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke mm	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	mm	kz	mm	anm	Nr.	min	kg	an kg	925 k
18	2 3 4 5 6	7 9 10 11 12	10 11 10 12 11	4± 5± 6± 7± 9	7 8 9 10 9	4 41 41 51 51	4 5 7 8	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	4 4 4 5 5	5 5 6 7 7 7	7 8 7 8	4 4 4 4	4 4 4 4 4	4½ 5½ 6½ 7½ 9	5 6 7 8 9	10 13 15 15 16	1030 1340 1470 1910 2010	160 170 180 200 210	10 13 15 15 16	6 6 7 1 9 10	6 9 10 9	990 1380 1710 2010 2290	5400 8100 10800 13500 16200	405 608 810 1013 1215
19	2 3 4 5 6	8 9 10 11 12	10 11 12 12 11	4½ 6 7 7½ 9	7 8 9 10	4 4 4 5 6	4 5 7 8 8	4 4 4 4 4 4	5 5 5 5	5 7 7 7 7 7	7 8 7 8 8	4 4 4 4	4 4 4 4 4	4½ 6 7 7½ 9	5 6 7 8 9	10 13 15 15 18	1120 1450 1760 2030 2210	160 180 190 210 210	10 13 15 15 15	6½ 6½ 7½ 7½ 9	6 9 11 12 13	1040 1520 1890 2190 2680	5700 8550 11400 14250 17100	428 641 855 1069 1283
20	2 3 4 5 6	8 10 11 12 12	10 10 10 11 11	5 6 8 9	7 8 8 10 11	4 41 5 51 6	4 7 7 8 8	111111111111111111111111111111111111111	. 4 5 5 5 7	51 6 7 7 8	6 8 7 9 8	4 4 4	4 4 4 4 4	5 6 8 8	5 6 8 8	12 13 15 16 18	1190 1580 1840 2160 2520	160 180 200 210 220	12 13 15 16 18	6 61 71 8 9	6 9 10 12 13	1180 1640 2050 2440 2890	6000 9000 12090 15000 18000	450 675 900 1125 1350
21	9 3 4 5 6	9 10 11 12 13	9 10 12 11 12	5 63 8 9	7 9 8 11 11	41 41 5 5 61	5 7 7 8 9	4 44 40 40	5 5 5 7	5± 6± 7 7± 8	8 7 7 8 8	4 4 4 4	4 4 4 4 4	5 61 8 9	5 7 8 9	12 15 15 18 18	1320 1720 2110 2400 2720	160 180 210 210 230	12 15 15 18 18	5½ 7 8 9	8 9 10 11 13	1350 1890 2240 2810 3120	6300 9450 12600 15750 18900	473 709 945 1181 1418
22	2 3 4 5 6	9 10 11 12 13	9 12 12 13 14	51 61 71 9	8 9 10 11 10	41 45 51 6 65	5 7 8 8 9	4 4 4 4 1 1 5	4 5 7 7	54 64 71 8	8 9 8 8 10	4 4 4 4	4 4 4 4	51 61 71 9	6 7 8 9	13 15 15 18 20	1440 2000 2310 2760 3240	170 190 220 220 230	13 15 15 18 20	5½ 7 9 9	8 9 9 13	1530 2040 2530 3150 3730	6600 9900 13200 16500 19800	495 748 996 1238 1485
23	2 3 4 5 6	9 10 12 13 13	11 12 11 12 14	54 64 74 9	8 9 10 11 13	45 45 55 6 6	5 7 8 8 9	4 43 43 43 43 5	4 5 7 7	6 61 71 8	8 9 8 8	4 4 4 4 4	4 4 4 4 5	51 61 71 9	6 7 8 9	13 15 15 18 18	1710 2100 2440 2890 3360	170 200 230 230 250	13 15 15 18 18	6 8 71 9	8 12 13 12	1660 2170 2690 3310 3770	6900 10350 13800 17250 20700	519 776 1035 1294 1553
24	2 3 4 5 6	9 11 12 13 14	11 10 13 14 13	5½ 6½ 7½ 9	8 9 10 11 13	44 45 6 64 64 64 64 64 64 64 64 64 64 64 64 6	5 7 8 8 9	45 45 45 45 5	5 7 7 7	6 71 71 9 9	8 8 10 9	4 4 4 4 4	4 4 4 4 5	5± 6± 7± 9	6 7 8 9	13 15 15 18 18	1750 2080 2790 3290 3500	180 210 240 240 260	13 15 15 18 18	6 7½ 8 9	8 10 12 13 12	1760 2390 2940 3510 3950	7200 10800 14400 18000 21600	540 810 1080 1350 1620
25	23456	10 11 12 14 14	10 12 13 13 15	5½ 7 8 10	8 9 10 10 10	4 100 -00 -00 -00 -00 -00 -00 -00 -00 -00	5 7 8 9 8	414 44 5 54 5 54 5 54 5 54 5 54 5 54 5	5 5 7 6	6 <u>1</u> 7 8 9	7 9 8 9 11	4 4 4 4 4	4 4 4 4 5	5½ 7 8 10	6 7 8 10 10	13 15 16 18 20	1840 2420 2920 3550 4030	190 210 240 250 260	13 15 16 18 20	7 7½ 8 10 11	7 10 12 12	1860 2530 3110 3870 4580	7500 11250 15000 18750 22500	563 844 1125 1406 1688
26	2 3 4 5 6	11 12 13 14 15	10 11 12 13 14	5½ 8 9 10	8 9 10 12	41 5 51 61 7	5 7 8 9	445 555	5 5 6 8	6½ 7½ 9 9	9 8 9 9	4 4 4 4 4 4	4 4 4 4 5	51 8 9 10	6 8 9 10 10	13 15 16 18 20	2050 2590 3120 3650 4330	200 220 250 260 270	13 15 16 18 20	61 73 9 11 11	9 10 11 12 14	2090 2710 3410 4170 4910	7890 11700 15600 19500 23400	585 878 1170 1463 1755

Bemerkung. Um die Auflagerdrücke von der Gesamtbelastung der Dachbinder zu erhalten, sind zu den angegebenen Auflagerdrücken noch die halben Bindergewichte zu addieren

Dachneigung 1:11/2, Belastung von der Dachfläche 250 kg/m2 Grundfläche und

Belastung von der Dachfläche 185 kg/m2 Grundfläche.

Querschnitt sämtlicher Binderteile für Sparrendächer und der

Bezeichnung der Binderteile. Dachneigung 1:2.

Binderteile II-VII für Fettendächer; □ Querschnitt der Binderteile I für Fettendächer.

Dachneigung 1:2,

Die Binderteile I, IV und V erhalten nur Druckspannung. Die Binderteile II, III, VI und VII erhalten nur Zugspannung.



Binderform für die Stützweiten 18-26.

* Bei 185 kg m² Belastung der Grundfläche können die Flacheisen der Binderteile I für Fettendächer um 1, niedriger sein, als in der Tabelle für 250 kg/m2 Belastung der Grundfläche angegeben.

	pur			-		1	Dach	bin	der f	ir S	parr	end	ächer					Dach	binde	r für F	ettene	lächer.	A	uf-
Stützweite	Binderabstand				1	Erfo	rderl	iche	Wi	nkel	eiser	1				Dicke			lerliche		heisen	Ge-		drück
Otz	lera	1	in N	lum	mern							rofi	le für	die	Э	der	wicht		Vinkele rteile I			wicht	in kg	von de stung
ž	Sind	1		,		ei	nzeh	en	Bind	erte	ile					An- schluß-	Bin-	lastu	g pro n	*Grun	dfläche	Bin-		m ²
			1	1	п	1	11		ľV		v		VI	1	711	bleche	ders			Wink	eleisen	ders		dfläck
l m	a m	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke mm	Nr.	Dicke mm	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	mm	kg	Breite	Dicke mm	Nr.	Dicke	kg	250 kg	185 k
18	2	-	8	.,	7		4	4	4	١,,	7	١,	4	4,	5	10	910	140	10	41	7	910	4500	333
19	3	7± 8	10	41 51	8	4	5	4	4	41 5	7	4	4	4½ 5½	6	13	1170	150	13	51	8	1210	6750	500
	4	9	11	6	8	41	7	4	4	51	8	4	4	6	6	13	1390	180	13	61	9	1450	9000	666
	5 6	10 11	12 12	7± 7±	8 10	4½ 5½	7 8	4	5	6	8	4	4	7½ 7½	8	15 15	1670 1900	180 200	15	7½ 7½	10 12	1750 2020	11250 13500	833 999
19	2	74	10	41	7	4	4	4	4	5	7	4	4	44	5	10	1080	150	10	41	7	1010	4750	352
	3	9	9	51	8	41	5	4	4	6 .	6	4	4	51	6	13	1260	160	13	6	8	1340	7130	527
	5	10 11	10 10	6± 7	9	4½ 4¾	7	4	5	61 7	7	4	4	61 7	7	15 15	1560 1700	170 190	15	7 74	10	1680 1880	9500 11880	703 879
	6	11	12	71	10	51	8	41	5	7	7	4	4	71	8	15	1990	210	15	71	12	2150	14250	1055
20	2	71	10	41	7	4	4	4	4	51	6	4	4	41	5	10	1120	160	10	5	7	1070	5000	370
	3	10	9	51 61	8	41	5	4	4	6 t	6	4	4	5½ 64	6	13	1310 1620	170 180	13	6 7	9	1420 1790	7500 10000	740
	5	11	10	71	10	5	7	41	5	7	7	4	4	71	8	15	1860	200	15	8	10	2130	12500	928
	6	12	11	8	10	51	8	41	5	7	9	4	4	8	8	16	2160	210	16	8	12	2440	15000	1110
1	2	8	10	41	7	4	4	4	4	51	6	4	4	41	5	10	1220	170	10	5	7 7	1150	5250	389
	3	9	11 12	6	8	41 41	5	4	4	6½ 6½	7	4	4	61	6 7	13 15	1570 1860	180 190	13	71	10	1580 2000	7880 10500	583 773
	5	11	12	71	10	5	7	41	5	7	7	4	4	7	8	15	2140	210	15	71	12	2340	13130	971
	6	12	13	9	9	51	8	41	5	71	8	4	4	9	9	16	2520	220	16	9	11	2670	15750	1166
22	2	8	10	41	7	41	5	4	4	6	6	4	4	41	5	10	1310	170	10	51	8	1310	5500	407
	3 4	10 11	10 10	6	8	41	5	44	5	61 7	7	4	4	6	6	13	1650 1920	190 200	13	61 71	10	1750 2190	8250 11000	611 814
	5	12	11	71	10	51	8	41	5	74	8	4	4	74	8	15	2310	220	15	7	12	2540	13750	1018
	6	12	13	9	11	51	8	41	7	8	8	4	4	9	9	18	2740	220	18	9	13	3130	16500	1221
3	2	9	9	5	7	41	5	4	4	6	6	4	4	5	5	12	1410	170	12	51	В	1460	5750	426
	3	10	10	6	8	44	5	4	5	64 74	7 8	4	4	6	6	13	1720 2230	190 210	13	6½ 7½	9	1820 2330	8630 11500	638 851
	5	12	13	8	10	51	. 8	44	5	71	8	4	4	8	8	16	2680	220	16	8	12	2780	14380	1064
	6	13	12	9	11	61	7	41	7	8	8	4	4	9	9	18	2880	230	18	9	13	3290	17250	1277
4	2	9	11	5	7	41	5	4	4	61	7	4	4	5	5	12	1660	170	12	51	8	1550	6000	444
	3	10	10 12	8	8	41 5	7 7	41	5	7	7 8	4	4	8	8	13 15	1860 2400	200 220	13 15	7 8	9	2030 2580	9000 12000	666 888
	5	11 12	13	8	10	51	8	41	7	8	8	4	4	8	8	16	2800	230	16	8	12	2950	15000	1111
П	в	13	14	9	11	6	8	41	7	8	10	4	4	9	9	18	3280	240	18	9	13	3500	18000	133
5	2	9	11	5	7	41	5	4	4 5	61	7	4	4	5	5 7	12	1730	180	12	5± 7	8 9	1630° 2320	6250	46
	3	11 12	10	64 74		41/ ₅	7	41		8	9	4	4	6± 7±	8	15 15	2140 2590	200	15	8	10	2780	9380 12500	69 92
ш	5	13	12	9	9	51	8	44	7	8	10	4	4	9	9	16	3010	240	16	9	11	3250	15630	1156
	6	14	13	10	10	7	7	5	7	9	9	4	4	10	10	18	3500	250	18	10	12	3820	18750	138
6	2 3	10 11	10 10	6	6 9	41	5 7	4	5	6 <u>1</u> 71	7 8	4	4	6	6 7	13 15	1840 2220	180 200	13 15	5½ 7	8 9	1790 2400	6500 9750	48 72
	4	12	13	71		4½ 5	7	41	7	8	8	4	4	71	8	15	2910	230	15	78	12	2970	13000	969
	5	13	14	9	11	6	8	5	7	8	10	4	4	9	9	18	3500	240	18	9	13	3770	16250	1203
	6	14	13	11	10	61	9	5	7	9	9	4	4	11	10	50	3750	250	20	10	14	4400	19500	1443

Bemerkung. Um die Auflagerdrücke von der Gesamtbelastung der Dachbinder zu erhalten, sind zu den angegebenen Auflagerdrücken noch die halben Bindergewichte zu addieren.

Dach-Binder.

Dachneigung 1:4, Belastung von der Dachfläche 150 kg m3 Grundfläche.

Binderform für die Stätisweiten 8-14 m.

Bezeichnung der Binderteile.

Querschnitt sämtlicher Binderteile für Sparrendächer und der Binderteile II-V für Fettendächer:

Querschnitt der Binderteile I für Fettendächer.

Die Binderteile I und IV erhalten nur Druckspannung. Die Binderteile II, III und V erhalten nur Zugspannung.

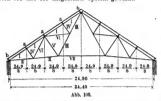
	Bin-				Dac	hbin	der fü:	r Spa	rrendi	icher		10.1						dächer.	Auflage
Stütz-	der-			E	rforde	rliche	Win	keleis	sen			Dicke					cheisen	Ge-	in kg v
weite	ab-	in	Numr	nern	der de	eutsc	hen N	огша	lprofil	e für	die	der	wicht	Rinda	Vinkelo rteije I	hoi 15	ar die	wicht	der B
	stand				einze	lnen	Binde	rteile	3			An-	Bin-				dfláche	eines Bin-	lastun
1	а		1		11	1	11	1	v	l	v	schluß- bleche	ders			Wink	eleisen	ders	Grund
nı	m	Nr.	Dicke	Nr.	í Bicke mm	Nr.	Dicke mm	Nr.	Dicke	Nr.	Dicke	nım	kg	Breite mm	Dicke	Nr.	Dicke	kg	fläche 150 kg
											1								
8	2 3	5½ 6½	6 7	41	5	4	4	4	4	41	5	10 10	200	100	10	4	4	210	1200
	4	7	7	41	7		1		4	41	5		240	120	10	41	7	270	1800
		71		41		4	4	4	4	41	5	10	270	140	10	41	7	290	2400
	5		8	51	8	41	5	4	4	51	6	13	350	140	13	51	8	400	3000
	6	8	8	6	8	41	5	4	4	6	6	13	370	150	.13	6	8	430	3600
9	2	6	6	41	5	4	4	4	4	41	5	10	240	110	10	41	5	260	1350
	3	7	7	41	7	4	4	4	4	41	5	10	300	130	10	41	7	320	2030
	4	71	8	51	6	4	4	4	4	51	6	13	360	140	13	5	7	390	2700
	5	71	10	51	- 8	$4\frac{1}{2}$	5	4	4	51	6	13	430	150	13	6	8	470	3380
	6	9	9	61	9	41	5	4	4	61	7	15	500	160	15	61	9	580	4050
10	2	61	7	41	5	-4	4	4	4	41	5	10	300	120	10	41	5	300	1500
	3	71	8	41	7	4	4	4	4	41	5	10	370	150	10	41	7	370	2250
	4	71	10	51	8	41	5	4	-4	51	6	13	480	150	13	51	8	510	3000
	5	9	9	6	8	41	5	4	4	6	6	13	520	170	13	61	9	590	3750
	6	9	11	61	9	41	7	4	4	61	7	15	640	170	15	7	9	690	4500
11	2	7	7	41	5	4	4	4	4	41	5	10	340	140	10	41	5	350	1650
	3	71	10	51	6	4	4	4	4	51	6	13	490	140	13	5	7	490	2480
	4	9	9	51	8	41	5	4	4	51	6	13	560	170	13	51	8	580	3300
	5	9	11	61	9	41	5	4	4	61	7	15	680	170	15	61	9	710	4130
	6	10	10	7	9	41	7	4	4	7	7	15	730	190	15	8	8	810	4950
12	2	78	8	41	7	4	4	4	4	41	5	10	440	150	10	41	7	440	1800
	3	8	10	6	6	4	4	4	4	6	6	13	570	160	13	54	8	590	2700
	4	9	11	61	7	41	5	4	4	61	7	15	710	170	15	6	8	730	3600
	5	10	10	61	9	44	7	4	4	61	7	15	770	190	15	7	9	860	4500
	6	11	10	71	10	41	7	4	4	71	8	15	890	210	15	71	10	1000	5400
13	2	71	10	41	7	4	4	4	4	41	5	10	540	160	10	41	7	540	1956
	3	9	9	51	8	41	5	4	4	51	6	13	650	170	13	51	8	680	293
	4	10	10	61	9	41	5	4	4	61	7	15	810	180	15	61	9	870	390
	5	11	10	7	9	41	7	4	4	7	7	15	910	200	15	8	8	960	488
	6	11	12	71	10	5	7	4	4	71	8	15	1060	220	15	8	10	1120	5850
14	2	8	10	41	7	4	4	4	4	41	5	10	590	170	10	41	7	590	210
	3	9	11	51	8	41	5	4	4	51	G	13	770	180	13	51	8	750	315
	4	10	12	61	9	41	5	4	4	61	7	15	950	200	15	61	9	970	4200
	5	11	12	78	. 10	41	7	4	4	71	8	15	1120	220	15	71	10	1170	5256
	6	12	11	9	9	5	7	4	4	9	9	16	1190	230	16	8	12	1390	630

Bemerkung. Um die Auflagerdrücke von der Gesamtbelastung der Dachbinder zu erhalten, sind zu den angegebenen Auflagerdrücken noch die halben Bindergewichte zu addieren.

Beispiel.

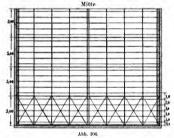
Ein Raum von 40.0 m Länge und 24.4 m lichter Weite soll einen eisernen Dachstuhl erhalten, und zwar ein Sparrendach mit eisernen Fetten, Sparren und Latten und Eindeckung aus Falzziegeln. Die Dachneigung ist 1:11, und der Binderabstand 5,0 m anzunehmen. Es sind die erforderlichen Abmessungen der Eisenkonstruktion und ihr Gewicht anzugeben.

Nach Seite 138 ist die Belastung zu 250 kg/m3 Grundfläche anzunehmen. Als Bindersystem wird das auf den Seiten 152 und 153 dargestellte System gewählt.



Die Bezeichnung der einzelnen Binderteile, sowie die Lage der Sparren und Fetten zeigen die Abb. 103 und 104.

- 1. Die Latten. Die Latten bestehen aus Winkeleisen 30 · 30 · 4*) und werden in Abständen von rd. 0.3 m (in der Dachfläche gemessen) verlegt.
- 2. Die Sparren. Der Sparrenabstand beträgt 1,0 m, die Stützweite der Sparren 24,9 = rd. 3,1 m. Nach Seite 142 ist für 250 kg/m2 Belastung, 3,0 m Stützweite und 1,0 m Belastungsbreite ein I Eisen Nr. 11 erforderlich.



3. Die Fetten a. Die Stützweite ist 5,0 m, die Belastungsbreite rd. 3,1 m. Nach Seite 143 ist für 250 kg Belastung. 5.0 m Stützweite und 3.0 m Belastungsbreite ein I Eisen Nr. 22 erforderlich.

Die Fetten b haben bei derselben Stützweite nur die halbe Belastungsbreite, also 1,55 m. Nach Seite 142 würde ein CEisen Nr. 20 genügen; es wird ein C Eisen Nr. 22 gewählt. Damit die oberen Flächen sämtlicher Fetten in einer Ebene liegen. werden die Fetten b um 20 mm unterfüttert.

4. Die Dachbinder. Die Stützweite ist 24,9 m, der Binderabstand 5,0 m. Nach Seite 149 erhalten die Binderteile für 250 kg Belastung, 25,0 m Stützweite und 5,0 m Binderabstand folgende Abmessungen:

Die	Teile I:	2 W	inkeleisen	Nr.	13	mit	12	mm	Dicke,
	II:	2	**	77	9		9	77	77
	III:	2	70		51	2 "	8	**	=
	IV:	2	77	77	41/	2 7	7		
	V:	2	77	27	8	п	10	77	27
	VI:	2	,	27	4	27	4	99	
	VII:	2	77	10	9	20	9	7	77
Die	Anschluß	blech	e erhalten	ein	e D	icke	VOD	16	mm.

5. Die Auflager der Dachbinder. Nach Seite 149 beträgt der Auflagerdruck: 15630 + 3010 = 17135 kg. Als Unterlage 2

wird Klinkermauerwerk mit Zementmörtel angenommen, das mit 14 kg/cm² belastet werden darf. Das Auflager muß demnach eine Grundfläche von mindestens 17135 = 1224 cm2 erhalten. Die gußeisernen Auflager erhalten eine Länge von 45 cm und eine Breite von 30 cm, also 45 · 30 = 1350 cm Grundfläche. Die Plattendicke wird 40 mm angenommen (siehe Abb. 105).



6. Die Auflager der Endfetten. Der größte Auf- $\frac{1}{2} \cdot \left(\frac{24.9}{8} \cdot 5\right) \cdot 250 = \text{rd. } 2000 \text{ kg. Die Auf-}$ lagerdruck beträgt ± 2 lager erhalten eine Grundfläche von 24 · 15 = 360 cm2, der größte Druck auf das Mauerwerk wird also $\frac{2000}{360} = 5.9 \text{ kg/cm}^2$;

die Dicke der Auflagerplatten wird 15 $+\frac{240}{20}$ = 27 mm.

7. Der Diagonalverband wird in den beiden Endfeldern zwischen den Dachbindern aus Flacheisen 80 · 10 mit 10 mm dicken Anschlußblechen hergestellt.

dicken	Anschlundlechen nergestell	.b.			
	Gewichtsbered	houng.			
a. Flu	ßeisen.				
	lfd. m Winkeleisen Nr. 3, 4 mm dick, als Latten	4100 - 1,78	_	7298,0	kg
	I Eisen Nr. 12, rd. 15,2 m lang, als Sparren	84 - 15,2 - 11,11	=	14236,8	n
42	Flacheisen 90 · 6, 0,25 m lang, als Verbindungs- laschen der Sparren	42 • 0,25 • 4,24	_	44,5	,
36	I Eisen Nr. 24, 5,0 m lang, als Fetten	36 - 5,0 - 36,19	amen	6514.2	
12	I Eisen Nr. 24, 5,27 m lang, als Fetten in den End- feldern	12 · 5,27 · 36,19	=	2288,7	,
84	Flacheisen 190 · 8, 0,32 m lang, als Laschen der Fetten a	84 • 0,82 • 11,98			
24	Eisen Nr. 22, 5,0 m lang, als Fetten	24 - 5,0 - 29,36			
8	C Eisen Nr. 22, 5,27 m lang, als Fetten in den End-	24 - 0,0 - 20,00		0020,0	7
28	feldern	8 - 5,27 - 29,36	=	1237,8	n
28	der Fetten b Flacheisen 240 · 8, 0,32 m	28 • 0,83 • 10,68	=	95,7	n
	lang, als äußere Laschen der Fetten	28 - 0,32 - 15,07	-	135,0	,
	Flacheisen 80 · 20, 0,276 m lang, als Auffütterung der Fetten b	28 · 0,276 · 12,56	=	97,1	n
70	Flacheisen 276 · 10, 0,35 m lang, als Absteifung der Fetten	70 - 0,35 - 21,67	_	530,9	27
8	Verbindungsstücke der beiden oberen Fetten	8 · 10.0		80,0	
	1 Stück 10,0 kg Binder von 24,9 m Stütz- weite, Gewicht eines Binders nach Seite 149	8 - 10,0		60,0	n
32	3010 kg Flacheisen 80 · 10, 6,2 m lang, als Diagonalver-	7 - 3010	-	21070,0	n
	band	32 - 6,2 - 6,28			
Zusc	hlag für Anschlußbleche	Sum	me	58718,1	kg
	des Diagonalverbandes, Niete usw. 6 %			3523,1	_
	Gesamtgewicht	des Flußeiser	ns:		
b. Gni	Seisen.				-6
	Auflagerplatten der Bin- der, 1 Stück 39,3 kg	14 · 39,3	-	550,2	

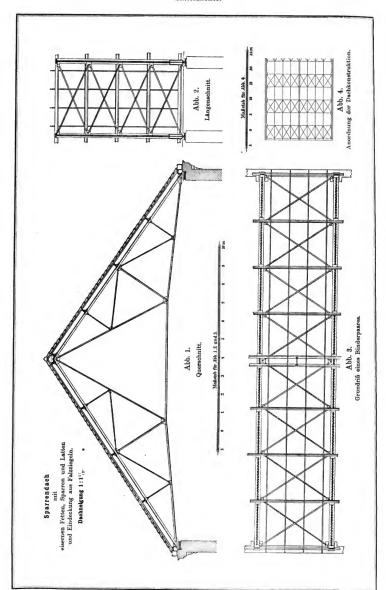
20 Auflagerplatten der

I Eisen, 1 Stück 10,0 kg 20 · 10,0

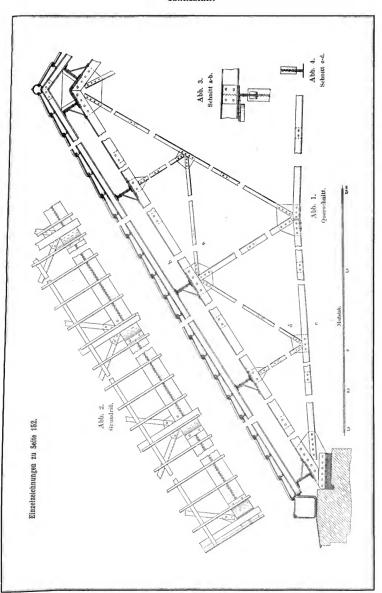
Gesamtgewicht des Gußeisens: 750,2 kg

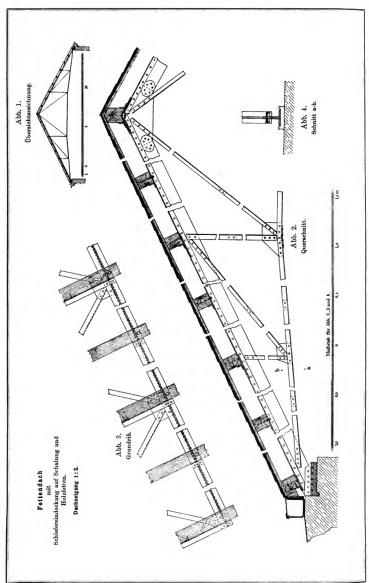
200,0 ,,

^{*)} Als Dachlatten für Falzziegel genügen die Winkeleisen 30 · 30 · 4. 435 · 35 · 6, 45 · 45 · 5, 50 · 50 · 5, 50 · 50 · 7, für bzw. I_{cb.} I_{.25}, I_{.25}, I_{.25} und 2_{.c} m

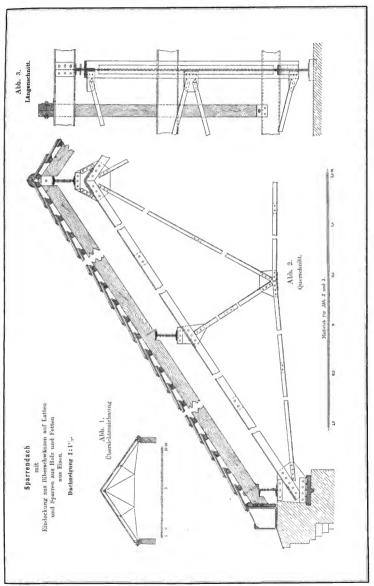


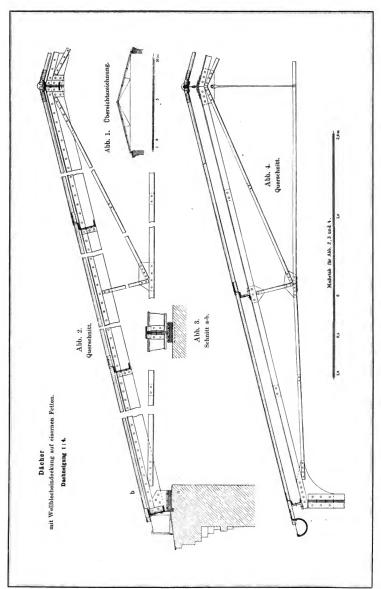
Satteldächer.





Satteldächer.





C. Verschiedene Dachkonstruktionen.

Als Ergänzung zu vorstehenden Dachbindern sollen nachfolgend noch einige Binder dargestellt werden, deren konstruktive Ausbildung zuweilen Schwierigkeiten bereitet.

Seite 158, Abb. 1—7: Sparrendach mit doppelwandigem Querschnitt, besonders für größere Spannweiten geeignet. Jeder Knotenpunkt erhält zwei Knotenbleche; die Füllungsstäbe werden zwischen den Knotenblechen in die Gurtungen geschoben oder außen auf die Bleche aufgenietet (vgl. Abb. 1). Die ganze Konstruktion wird im Gewicht etwas schwerer als die einwandigen Binder, hat aber diesen gegenüber den großen Vorzug, daß zu der für die Güte und Haltbarkeit einer Eisenkonstruktion durchaus notwendigen Erneuerung des Anstriches sämtliche Eisenteile bequem zugänglich sind. Die Schieferdeckung ruht mit ihrer Schalung und ihren Sparren auf Fetten, welche zur Erhöhung der seitlichen Steifigkeit aus einem I Eisen und einem □Eisen bestehen (vgl. Ausführungen über eiserne Sparren und Fetten S. 139). Der Windverband besteht aus Winkeleisen, deren Anschluß an den Obergurt aus Abb. 2 hervorgeht.

Seite 159, Abb. 1—5: Einwandig dimensionierter Bogenbinder mit Oberlicht und Lüftungshaube (von der Gutehoffnungshütte ähnlich mehrfach für Werkstättenüberdachungen ausgeführt). Der Obergurt ist parabolisch gekrümmt und biegungsfest; er besteht ebenso wie der Untergurt aus einem Eisen. Die Füllungsstäbe, welche bei gleichmäßiger Belastung spannungslos sind, haben ebenfalls — oder LEisenquerschnitt und werden ohne Knotenblech mit den Gurtungen vernietet. Infolge der einseitigen und exzentrischen Anschlüsse entstehen Zusatzspannungen, welche sich indes nahezu aufheben, wenn stets zwei Binder durch einen Windverband zusammengekuppelt werden. Das Dach ist in seinem unteren Teil als Fettendach ausgebildet, weil Wellblech genügende Tragfähigkeit besitzt, um Sparren entbehrlich zu machen. Die Wellblechtafeln sind über den Fetten derart gestoßen, daß die an den Fetten mittels Hafter befestigten oberen Tafeln die unteren lose aufliegenden Tafeln überdecken und so eine Ausdehnung des Wellbleches bei Temperaturänderungen ermöglichen. Für die Eindeckung des Oberlichts ist Drahtglas, auf Mannstädt. Sprosseneisen verlegt, angenommen; das Herabgleiten der Tafeln wird durch kleine Winkeleisen, welche an die Sprossen genietet sind, verhindert, während wagerecht durch den Steg der Sprosseneisen gesteckte Stifte die Tafeln gegen Abheben sichern. Wie beim vorhergehenden Beispiel besteht auch bei dieser Binderkonstruktion der Vorteil einer bequemen Erneuerung des Anstriches.

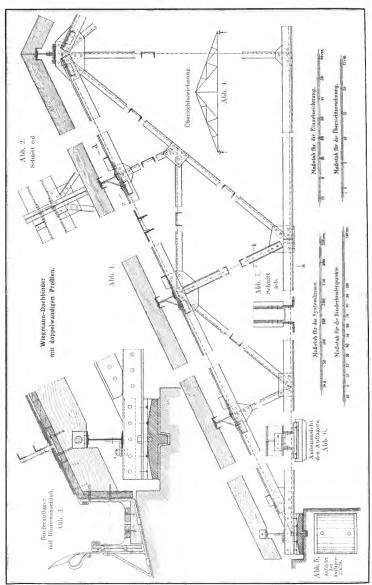
Seite 160, Abb. 1—5: Dachbinder mit Pappdach auf Sparren und mit Lüftungshaube aus Holz. Abb. 3 zeigt das Binderauflager in größerem Maßstabe; für etwaige negative Auflagerdrücke ist hier die Festlegung des Binders mittels Klemmplatten dargestellt. Am beweglichen Auflager dürfen natürlich diese Platten nur so fest angezogen werden, daß ein Gleiten des Binders noch möglich ist. Die Auflagerplatte ist mit einer Kreuzrippe in den Auflagerstein eingelassen.

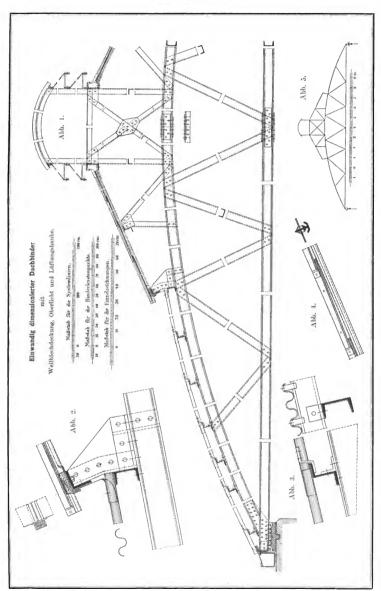
Seite 161, Abb. 1—5: Dach mit Papp- und Drahtglaseindeckung. Den Übergang vom Glasdach auf das Pappdach zeigt Abb. 3. In konstruktiver Hinsicht ist bei diesem Knotenpunkt ebenso wie beim Firstpunkt (Abb. 4) auf eine besonders sorgfältige Dichtung Rücksicht zu nehmen. Abb. 5 gibt das zur Glaseindeckung verweudete Manstädtprofil in größerem Maßstabe wieder; wegen der mit dem Profil verbundenen Schweißwasserrinne gebührt diesem Profil vor dem gewöhnlichen Sprosseneisen oft der Vorzug. Als Auflager des Binders ist eine Säule aus I Eisen angenommen.

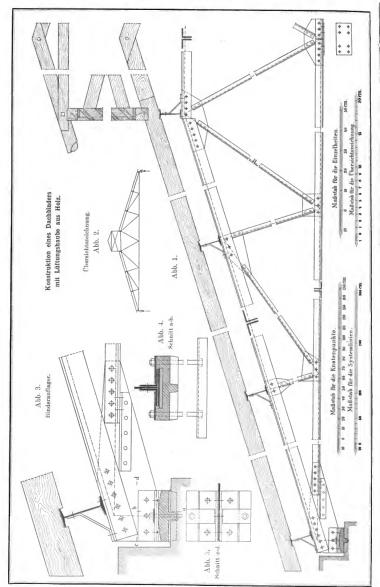
Seite 162, Abb. 1—3: Mansardbinder mit Pappdach und seitlichem Oberlicht; im First ist eine eiserne Lüftungshaube angeordnet. Abb. 3 stellt den Übergang des Pappdaches zum Glasdach dar. Damit an diesem Punkte Systemstäbe und Fetten durch ein gemeinsames Knotenblech gefaßt werden können, müssen die Fetten über jedem Binder gestoßen werden.

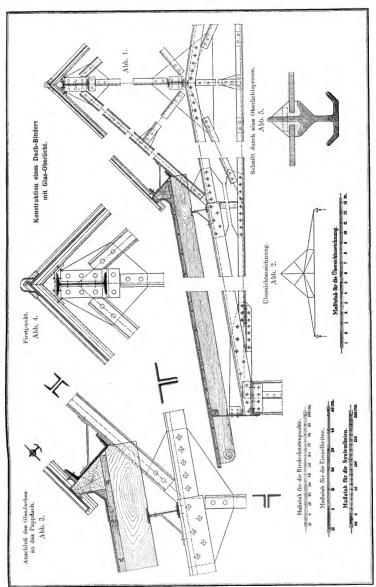
Seife 163, Abb. 1—3: Säge- oder Sheddächer mit Eindeckungen aus Pappe und Glas. Diese Dächer eignen sich besonders für Fabrikbauten, die bei großer Grundfläche Säulenauordnungen im Innern gestatten. Um eine möglichst gleichmäßige Beleuchtung zu erzielen, werden die Glasflächen nach Norden gelegt. Abb. 1 zeigt einen Sheddachbinder, bei dem senkrecht zur Binderebene noch ein Parallelträger zur Aufnahme von Transmissionen eingebaut ist. Der Firstpunkt mit dem Übergang vom Papp- zum Glasdach ist in Abb. 2 in größerem Maßstabe dargestellt. Ein Sheddachbinder mit kleinerer Stützweite ist in Abb. 3 wiedergegeben. Bei allen diesen Konstruktionen ist darauf zu achten, daß die Rinnen zwischen den einzelnen Bindern möglichst groß ausgeführt werden, damit Rinne und Glasfläche bequem von Schnee und Schnutz gereinigt werden können.

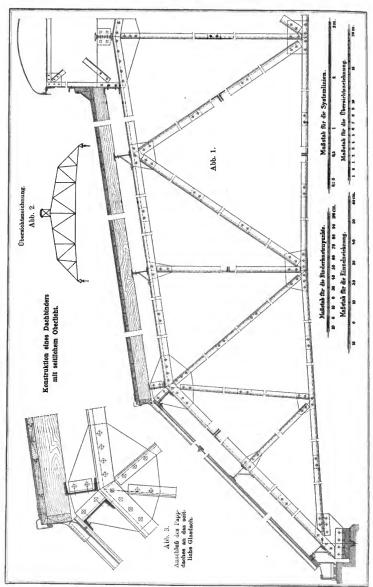
Seite 164, Abb. 1 u. 2: Vordächer mit Glas- und Wellblechabdeckung. Der Binder Abb. 1 ruht mit seinem gußeisernen Auflager auf einem Werkstein und ist im Firstpunkt mit der Seitemmauer verankert. Der Windverband besteht aus Flacheisen, welche durch Knoteubleche an den Obergurt des Binders angeschlossen sind. In Abb. 2 besteht die Eindeckung aus Wellblech; das Auflager bildet ein in die Mauer eingelassenes Winkeleisen. Die obere Verankerung (Flacheisen) ist mit dem wagerecht abgebogenen Obergurt direkt verbunden.

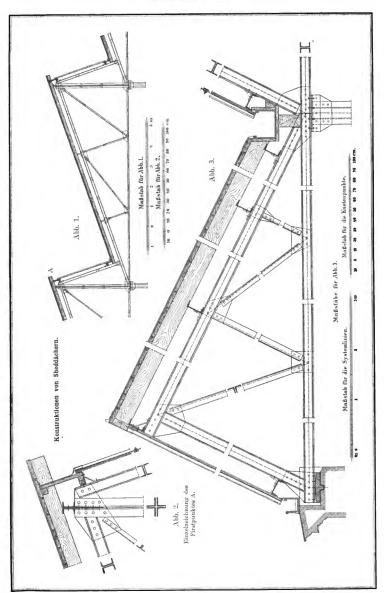


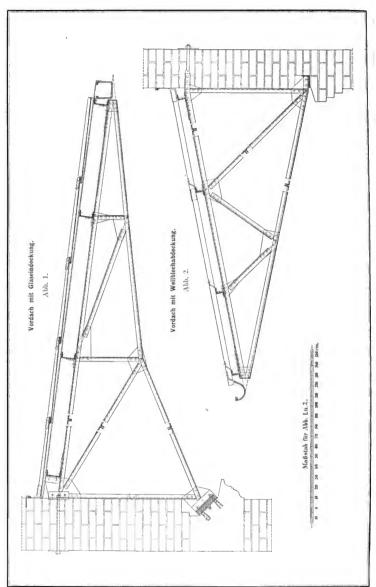












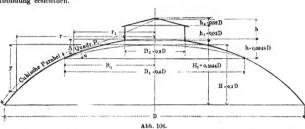
D. Flache Kuppeldächer.

1. Kuppelkonstruktion.

Die im folgenden behandelten Kuppeldächer sind nach dem bekannten Schwedlerschen System konstruiert. Jedes Kuppeldach besteht aus der eigentlichen Kuppel und der aufgesetzten Laterne.

Die ZeichnungenSeite 170—172 zeigen die Konstruktion eines größeren Kuppeldaches. Die Eindeckung der flachen Kuppeldächer wird fast ausschließlich aus leichtem Deckmaterial (Pappe, Zilk oder Kupfer auf Holzschalung, seltener Eisenwelßleche auf Eisenfetten) hergestellt. Die Abmessungen der Kuppeldächer sind untereinander geometrisch ähnlich und so gewählt, daß sie in einem bestimmten Verhältnis zum Kuppeldurchmesser stehen. Jede Kuppelfläche besteht aus einer Umdrehungsfläche, deren Erzeugende im unteren Teil eine quadratische Parabol ist.

In welchem Verhältnis die einzelnen Abmessungen zu den Kuppeldurchmessern stehen, ist aus folgender Abbildung ersichtlich.



Ist D der Durchmesser einer Kuppel, so ist $D_1 = 0.6 \cdot D$ der Durchmesser desjenigen Kreises, in welchem kubische und quadratische Parabel unter gemeinschaftlicher Tangente sich vereinigen. Die Scheitelhöhe der kubischen Parabel vom Fußpunkt der Kuppel ist $H = 0.2 \cdot D$. Nach diesen Annahmen wird die Scheitelhöhe der quadratischen Parabel über dem Vereinigungspunkt beider Parabeln $h = 0.668 \cdot D$. Die allgemeinen Scheitelgleichungen für die beiden Parabeln lauten:

für die kubische Parabel
$$y=\frac{r^3\cdot H}{R^3}$$
, " quadratische " $y_1=\frac{r_1^2\cdot h}{R_1^2}$ und für die gemeinschaftliche Tangente ist $tg\alpha=\frac{2\cdot h}{R_*}$,

wenn R und R, die den Durchmessern D und D, entsprechenden Kuppelradien bezeichnen. Werden nun für R, R,, H und h bzw. die Werte (35-D, 03-D, 03-D und 0668-D in die j obigen Gleichungen eingesetzt, so ergeben sich die Gleichungen der zur

Abb. 107.

Zum bequemen Aufzeichnen der Kuppelerzeugenden wurden die auf die Fußlinie der Kuppel bezogenen Ordinaten z derselben (siehe Abb. 107) für verschiedene Radien r berechnet und in folgender Tabelle zusammengestellt.

Bildung der Kuppelflächen angenommenen Erzeugenden; diese Gleichungen

Tabelle der Kuppelordinaten.

(Siehe Abb. 107.)

r	z	r	z	r	z
0,10 · D	0,2144000 · D	0,24 · D	0,1 801 280 · D	0,38 · D	0,1122048 · D
0,12 · D	0,2112320 · D	0,26 · D	0,1729280 · D	0,40 · D	0,0976000 · D
0,14 · D	0,2074880 · D	0,28 · D	0,1651520 · D	0,42 · D	0,0814592 · L
0,16 · D	0,2031680 · D	0, ao • D	0,1568 000 · D	0,44 · D	0,0637056 - 1
0,18 · D	0,1982720 · D	0,32 · D	0,1475712 · D	0,46 · D	0,0442624 · D
0,20 · D	0,1928000 · D	0,34 - 1)	0,1371186 · D	0,48 · D	0,0230528 - 1
0,22 · D	0,1867530 · D	0,36 · D	0.1253504 · D	0,50 · D	0,0000000 · D

Die Zahlen neben den Buchstaben D in der Tabelle sind also die Koordinaten der Erzeugenden für den Durchmesser D = 1

Die Ordinate zu r = 0,80 · D, z = 0,1860 · D, gibt die Höhe vom Fußpunkt der Kuppel an, in welcher sich die beiden Parabeln der Erzeuzenden vereinigen.

Für die Laternen der Kuppeldächer wurden folgende Hauptabmessungen gewählt (siehe Abb. 106):

Die Anzahl der Sparren ist bei der Laterne stets halb so groß wie die ihrer Kuppel. Die Anschlüsse der Laternenvertikalen an den Druckring der Kuppeln sind in der Mitte zwischen den Enden der Kuppelsparren angeordnet; an diesen Stellen ist die Ausführung der Anschlüsse einfacher als an den Enden der Kuppelsparren. Die dadurch in den Druckringteilen entstehenden Biegungsspannungen wurden bei der Querschnittsbestimmung entsprechend berücksichtigt.

In der folgenden Tabelle sind die Hauptabmessungen derjenigen Kuppeldächer zusammengestellt, von welchen auf Seite 168 und 169 die Abmessungen der Kuppelteile gegeben sind.

Tabelle über die Hauptabmessungen der Kuppeldächer.

(Siehe Abb, 106),

						Kupp	el						Late	rne	
Be- zeichnung	Durch- messer D	Anzahl der Sparren	Anrahi der Ringe	r,	Rad	lien der	Ringe	in Met	ern r _e	r,	Höhe der Kuppel bis zur Laterne H,	Durch- messer D _s	Anzahl der Sparren	Höhe des Unter- baues h _i m	Höhe des Dache h _e
1	10	12	3	1,0	3,0	5,0	_	_	_	_	2,144	2,0	6	0,50	0,00
2	12	12	3	1.2	3,6	6,0					2,578	2,4	6	0,60	0,24
8	14	12	3	1,4	4,2	7,0	_			_	3,001	2,8	6	0,70	0,28
4	16	16	4	1.6	3,8	5,7	8,0	_	_	_	3,430	3,2	8	0,80	0,82
5	18	16	4	1,6	3,6	6,8	9,0	-	-	-	3,859	3,6	8	0,90	0,86
6 7 8 9	20	20	5	2,0	3,9	5,8	7,9	10,0		_	4,288	4,0	10	1,00	0,40
7	24	20	5	2,4	4,8	6,6	9,8	12,0	-	-	5,146	4,8	10	1,20	0,48
.8_	28	24	5	2,8	4,7	7,4	10,7	14,0		-	6,008	5,6	12	1,40	0,56
9	32	24	5	3,2	5,1	8,2	12,1	16,0	-	-	6,861	6,4	12	1,60	0,64
10	36	28	6	3,6	5,8	8,2	11,8	15,0	18,0	-	7,718	7,2	14	1,80	0,75
11	40	28-	6	4,0	6,8	9,6	13,0	16,4	20,0	-	8,576	8,0	14	2,00	0,80
12	- 45	32	6	4,5	7,0	10,0	14,4	18,6	22,5	_	9,648	9,0	16	2,25	0,90
18	50	32	6	5,0	8,2	12,2	16,6	20,9	25,0	-	10,720	10,0	16	2,50	1,00
14	55	36	7	5,5	8,7	12,3	16,5	20,0	24,0	27,5	11,792	11,0	18	2,75	1,10
15	60	36	7	6,0	9,2	13,2	17,4	21,8	26,0	30,0	12,864	12,0	18	3,00	1,20

2. Abmessungen der Kuppelteile.

Zur Bestimmung der Abmessungen der Kuppelteile wurde die Gesamtbelastung sämtlicher Kuppeldächer zu 180 kg/m² Grundfläche angenommen, und zwar

Außer dieser Gesamtbelastung wurde für das größere Eigengewicht der Laterne ein der Kuppelgröße entsprechender Zuschlag gemacht. Auf Grund der angenommenen Hauptabmessungen ergaben sich für die Laternen folgende Gewichtszuschläge als erforderlich:

Durchmesser der Kuppel in Metern	10	12	14	16	18	20	24	28	32	36	40	45	50	55	60
Gewichtsruschlag für die Laterne in Kilogrammen	250	300	400	450	500	600	750	900	1000	1200	1500	1800	2200	2600	3200

Zur Querschnittsbestimmung wurde die Inanspruchnahme der Diagonalen zu 1000 kg, die Inanspruchnahme der übrigen Teile zu 850 kg/om² angenommen. In den letzteren Fällen wurde von der Inanspruchnahme 1000 kg/cm² hauptsächlich nur deshalb abgeschen, um für die Ausführung nicht zu geringe Abmessungen der Eisenteile zu erhalten. Die Stehbleche der Kuppelsparren werden fast sämtlich geringer als mit 850 kg/cm² beansprucht, da die Höhen derselben zur Ausbildung solider Stoßverbindungen meistens größer gewählt werden mußten, als die Rechnung ergab. Bei den auf Druck beanspruchten Sparren und inneren Ringen der Kuppeln wurde vorausgesetzt, daß sie mit den Fetten fest verbunden, also gegen Zerknicken genügend gesichert werden, wie in der Zeichnung Seite 171 auch angegeben ist. Ebenso wurde angenommen, daß die eisernen Laternensparren mit den darüber liegenden Holzsparren fest verschraubt werden.

In den Tabellen, Seite 168 und 169 sind die erforderlichen Abmessungen der einzelnen Kuppelteile für Kuppeldächer von 10-60 m Durchmesser zusammengestellt.

Die Querschnittsformen der Kuppelteile, deren Abmessungen in den Tabellen Seite 168 und 169 gegeben sind, eind folgende:

	a) Ku	ppel		1			b) Lat	erne		
٦١٢	Querschnitt	der	Sparren		Querschnitt	der	Sparren	für	kleinere	Kuppeldächer
	,	,	Diagonalen	דור		n		29	größere	
- 1		des	unteren Zugringes	ir	,	7	Vertika	len		
۲		der	mittleren Ringe	-	77	19	Diagons	len		
_1		des	oberen Druckringes		,	des	Zugring	·es.		

Die erforderlichen Anschlußniete zu den für die Kuppelteile verwendeten Winkeleisen sind der Tabelle Seite 141 zu entnehmen. Zur Ermittelung der Anschlußniete, welche für die verwendeten Flacheisen angenommen und erforderlich sind, dient die folgende Tabelle. Die Scherfestigkeit des Nieteisens ist auch hier zu ⁴/₅ der Zugfestigkeit des Flacheisens angenommen.

Tabelle über die erforderlichen Anschlußniete für Flacheisen.

Flach	eisen	Ni	et-	Flach	eisen	Nie	et-	Flack	neisen	Nie	t-	Flach	eisen	Nie	et-	Flach	eisen	Ni	et-	Flack	eisen	Ni	et-
Breite b mm	Dicke 8 mm	Purch- messer mm	ahl mhl	Breite b mm	Dicke 8 mm	messer messer	An- rahl	Breite b mm	Dicke 8 mm	Durch- mosser mm	An- zahi	Breite b mm	Dicke 8 mm	Durch- messer mm	An- mahi	Breite b mm	Dicke 8 mm	Durch- measer man	An- zahi	Breite b mm	Dicke & mm	Durch- messer mm	iah
40	4	14	1	65	6	20	2	85	8	22	2	110	10	26	2	150	10	26	3	190	10	26	4
40	5	14	2	65	7	20	2	85		22	2	110	11	26	3	150	11	26	4	190	11	26	. 5
45	4	14	2	65	8	20	2	85	10	22	3	110	12	26	3	150	12	26	4	190	12	26	5
45	5	14	2	65		20	2	85	11	22	3	110	18	26	3	150	13	26	4	190	13	26	€
45	6	14	2	65	10	20	5	85	12	22	3	110	14	26	3	150	14	26	5	190	14	26	6
50	5	16	2	70	7	20	2	90	0	24	2	120	10	26	3	160	10	26	4	200	10	26	5
50	6	16	2	70	8	20	2	90	10	24	2	120	11	26	3	160	11	26	4	200	11	26	
50	7	16	2	70		20	2	90	11	24	3	120	12	26	3	160	12	26	4	200	12	26	
50	8	16	2	70	10	20	2	90	12	. 24	3	120	13	26	3	160	18	26	5	200	13	26	•
50	9	16	2	70	11	20	3	90	13	24	3	120	14	26	4	160	14	26	5	200	14	26	•
55	5	18	1	75	7	20	2	95		24	2	130	10	26	3	170	10	26	4	250	14	26	8
55	- 6	18	2	75	8	20	2	95	10	24	2	130	11	26	3	170	11	26	4	250	16	26	8
55	7	18	2	75	9	20	2	95	11	24	3	130	12	26	3	170	12	26	5	258	18	26	10
55	8	18	2	75	10	20	3	95	12	24	3	130	13	26	4	170	13	26	5	250	22	26	12
55	9	18	2	75	11	20	3	95	18	24	3	130	14	26	4	170	14	26	5	250	25	26	14
60	6	18	2	80	8	22	2	100	10	26	2	140	10	26	3	180	10	26	4	300	20	26	12
60	7	18	2	80	9	22	2	100	11	26	2	140	11	26	3	180	11	26	4	300	22	26	18
60	8	18	2	80	10	22	2	100	12	26	3	140	12	26	4	180	12	26	5	800	25	. 26	17
60	9	18	2	80	11	22	3	100	13	26	3	140	13	26	4	180	13	26	5	850	22	26	17
60	10	18	3	80	12	22	3	100	14	26	3	140	14	26	4	180	14	26	6	350	25	26	20



Abmessungen der Kuppelteile.

a) für Kuppeldächer

von 10, 12 und 14 m Durchmesser.



Durch- messer			parr				gona				Ring					ater			Gesamt- gewicht	wall
der Kuppel D m	Be- zeich- nung		Dicke	Breite h mm		Be- zeich- nung	Breite h mm		Be- zeich- nung		Dicke Bicke a mm	Breite h mm		Be- zeich- nung		Dicke	Breite h mm		dos	druc kg
10	1	4	6	120	8	1	40	5	1	41	7	150	8	s	4	4	_	_	1950	1200
	п	4	6	140	8	п	40	5	1 1	41	7	_	_	v	4	4	-			
	_	_	- 1	_	_	_	_	-	ш	-	_	80	10	D	_	-	40	5		
	-	_	-	-	-	_		-	_	-	-		-	R	41	5	_	-		
12	ı	4	6	120	8	1	40	5	1	41	7	150	8	8	4	4	_	_	2400	1720
	п	4	6	140	8	11	50	5	п	41	7	_	_	v	4	4	_	_ [
	_	_	-	_	_		_	_	ш	-	_	80	10	D	_	_	40	5		
	-	_	-	_	-	-	_	-	-	-	-	-	-	R	41	5	-	-		
14	1	4	6	140	8	1	40	5	1	41	7	160	8	8	4	4	_	_	2900	2340
	11	4	6	170	8	п	50	6	п	44	7	_	_	V	4	4	_	_		
		_	-	-	-	_		-	ш	-	-	80	10	D	-	-	40	5		
	_	_	-	_	_	- 1	_	_	_	-	- 1	-	l —	R	44	5	_	-		



b) für Kuppeldächer

von 16 und 18 m Durchmesser.

r	пп	I	II	ш	īv														Gesamt-	Auf-
D		, 8	pari	en ,		Dia	gona	len	1		Ring	ge /			1	ater	ne		gewicht	druck
16	I	4	6	140 180	8	п	40 50	5	I	41	7	190	8	8	4	4	_	_	4650	2290
	ш	4	6	220	8	m	55	6	III	41	7	90	10	D	-	-	40	5		
18	_	4	6	140	8	_	40	5	1,	5	. 7	200	8	8	41	5	_		5650	2900
10	п	4	6	180	8	п	50	6	п	5	7	_	-	V	4	4		-	3000	21100
i	ш	4	6	270	8	ш	55	7	III	4 5	-	100	10	D	5	7	40	5		



c) für Kuppeldächer

von 20 und 24 m Durchmesser.

r	иши	1 1	1	шш	IV V														Gesamt-	
D		8	parr	en	1	Dia	agons	len		-	Ring	e			I	ater	ne		gewicht	druck
20	I	4	6	140	8	1	40	5	1	5	7	200	. 8	8	4	4	_	_	7400	2860
	п	4	6	150	8	п	50	5	п	41	7	-	-	V	4	4	I -	-		
1	ш	4	6	190	8	ш	50	7	III	41	7	-	-	D	l –	I —	40	5	1	
	IV	4	6	200	8	IV	60	7	IV	41	7	l —	-	R	5	7	-	_		
l l	_	-	-	_	-	-	-	-	V	-	-	100	13	-	-	-	-	-		
24	1	4	6	140	8	1	50	5	1	51	8	200	8	8	44	5	_	_	10000	4110
	п	4	6	150	8	11	50	6	11	5	7	_	- 1	v	41	5	-	l —		
1	III	4	6	190	8	ш	55	8	III	5	7	_	-	D	100	_	40	5		
	IV	4	6	240	8	IV	65	9	IV	41	7	_	- 1	R	5	7	-	-		
	-	-	_	_	-	-	_	_	v	_	_	130	13	_	-	_	_	_		1



d) für Kuppeldächer

von 28 und 32 m Durchmesser.

D		п			III I		gona		.s un		Ring	e		1	I	ater	ne		Gesamt- gewicht	
28	I III IV	4 4 4	6 6 6	140 170 240 270	10 10 10 10	III III IV	50 55 60 70	5 6 8 8	I III IV V	61 51 6 5	9 8 8 7	210 — — — — — 180	8 - - - 13	8 V D R	4½ 4½ 5	5 5 7	40	5 -	16000	4660
32	III III	4 4 4 4 4	6 6 7 7	150 180 260 300	10 10 10 10	III III IV	50 55 70 75	5 7 8 10	I III IV V	8 61 7 6	10 9 9 8	220 	10 - - 14	8 V D R	4 4 5	4 4 7	60 40 —	8 5 —	21400	6070



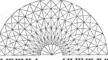
Abmessungen der Kuppelteile.

e) für Kuppeldächer

von 36 und 40 m Durchmesser.

v	ΙV	ш	п	IIIIIII	v v

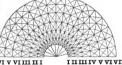
Durch- messer			parr				gona				Ring					ater			Gesamt- gewicht	Auf-
der Kuppel D m	Be- zeich- nung	Nr.	Dicke ð mm			Be- zeich- nung	Breite h mm		Be- zeich- nung	Nr.	Dicke	Breite h mm		Be- zeich- nung		Dicke	Breite h mm			lager- druck kg
36	I II IV V	4 4 4 4 4 4 4	6 6 7 7 7	150 150 190 250 250	10 10 10 10 10	A L	50 55 65 70 80	5 7 9 10 11	A AI	71 61 71 61 51	10 9 10 9 8	220 250	10 - - - 13	B V D R	4 4½ 5	7	60 50 —	8 5 -	27800	6590
40	I II IV V	4 4 4 4 5 5	6 6 7 7 8	150 180 190 250 250	10 10 10 10	I II IV V	50 60 70 80 85	6 8 10 11 12	IIIIIV V V	9 71 9 71 61	11 10 11 8 9	230 250	10 - - - - 18	8 V D R	4 4½ 5	4 5 7 —	70 50	8 5 —	35 200	8130



f) für Kuppeldächer

von 45 und 50 m Durchmesser.

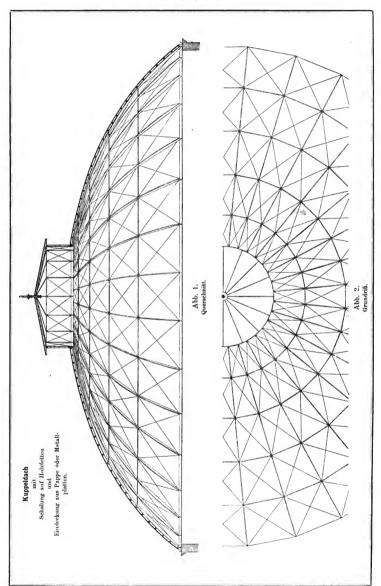
D		8	pari	en		Dia	gona	len			Ring	ge			L	ater	ne		Gesamt- gewicht	
45	I II IV V	41 41 5 5	7 7 7 7 8	170 170 220 290 290	10 10 10 10 10	III IV V	55 65 70 80 95	6 8 10 12 12	I II IV V	11 8 10 9 7	10 10 12 11 9	250 — — — — — — 250	10 - - - - 22	B V D R	4 4½ 5½ —	4 5 - 8 -	80 50 —	8 6 - -	48900	9000
50	I II II V	4± 4± 5± 5± 6±	7 7 8 8 9	170 180 250 300 300 —	10 10 10 10 10	IIIIV V	55 70 80 95 110	8 9 12 12 12 12	N VI	11 10 11 9 71	12 12 12 11 10	260 — — — — — — 250	10 - - - 25	B V D R	41 41 51 -	5 5 8 —	90 	10 6 - -	61 500	11 120



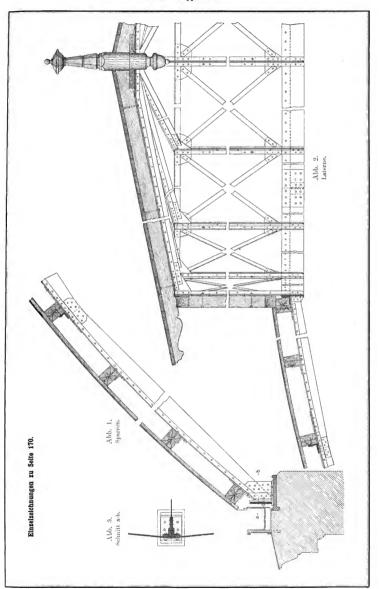
g) für Kuppeldächer.

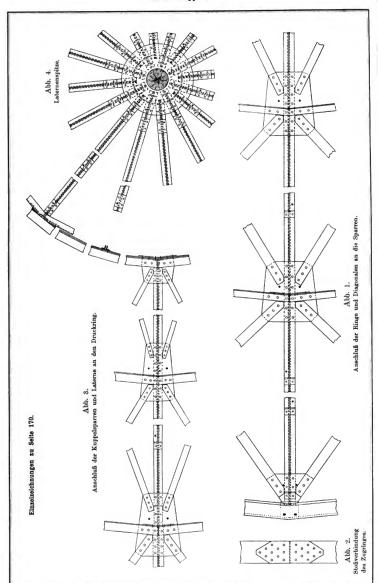
von 55 und 60 m Durchmesser.

D		8	par	ren		Dia	gona	len	_		Ring	е			L	ater	ne		Gesamt- gewicht	lager- druck
55	п	41	7	180 190	10 10	I II	60 70	8	I	13 10	14 12	270	12	B V	41 41	5	100	10	81 100	11950
	ш.	41 51	8	200	10	ш	80	12	m	11	12	_		Ď	28	-	60	7		
	IV	51	8	250	10	IV	90	13	IV	10	12	_	_	R	6	8	_	-		
	v	6	9	300	10	V	100	13	v	9	11	<u> </u>	-	-	- 1	_	_	-	l	
	VI	61	9	300	10	VI	110	14	VI	71	10	-	-	-	-		-	-		
	-	_	-	-	-	_	_	-	AII	-	-	300	25	_	-	_	-	-		
60	l ı	5	7	180	10	1	60	8	1	13	14	290	12	8	41	5	110	10	101 800	1423
00	п	5	7	220	10	п	70	11	11	11	12	_	_	v	41	5	-	-		
	ш	61	9	230	10	ш	85	12	m	12	13	_	_	D	-	_	60	8		
	IV	61	9	290	10	IV	110	12	IV	12	13	_	-	R	61	9	-	-		
	v	71	10	320	10	v	110	14	v	10	10	-	1 —	-	-			-		-
	VI	71	10	320	10	VI.	130	14	VI	9	11	-	-	-	-	-	-	-		
		-	-	-	-	I —	-	-	VII	-	-	350	25	-	-	_	-	-		
	1													1	1		1	1	1	



Flache Kuppeldächer.





VIERTE ABTEILUNG.

Treppen.

1. Treppenkonstruktionen.

Die Zeichnungen Seite 181-185 enthalten die folgenden Treppenkonstruktionen.

a) Leichte Treppen.

Seite 181, Abb. 1 u.1a: Einfache Treppe mit Wangen aus ☐ Eisen und Trittstufen aus Holz; die Trittstufen sind auf Winkeleisen geschraubt, welche mit den ☐ Eisen vernietet sind.

Selte 181, Abb. 2 u. 2a: Treppe wie vorstehend mit hölzernen Setzstufen und unterer Putzdecke.

Seite 181, Abb. 3—3b: Treppe mit Wangen und Podestträgern aus I Eisen und aufgesetzten Stufendreiecken aus Winkeleisen und Blech; die Setzstufen bestehen aus gelochten, mit Winkeleisen gesäumten
Blechen. Die hölzernen Trittstufen ruhen auf einem Gitterwerk aus Flacheisen; dieses kann auch durch volle
Bleche ersetzt werden. Abb. 3 zeigt auch die aus einem E Eisen gebildete Wandwange, welche erforderlich ist,
sobald die Treppenstufen in der Treppenhauswand nicht gelagert werden dürfen.

Seite 181, Abb. 4 u. 4a: Eiserne Treppe, deren Wangen aus I Eisen mit aufgesetzten, aus Flacheisen gebildeten Stufendreiecken bestehen; die Trittstufen sind aus Riffelblech hergestellt, welches an der vorderen Kante durch ein Winkeleisen, an der hinteren Kante durch ein Flacheisen versteilt ist.

Seite 181, Abb. 5—5b: Eiserne Treppe mit Trittstufen aus Riffelblech, welches an beiden Kanten durch Winkeleisen versteift ist. Die Wangen bestehen aus einem Stehblech und zwei Gurtwinkeln; der obere Gurtwinkel ist unterfüttert, um zwischen ihm und dem Stehblech die Geländerstäbe befestigen zu können. Diese Konstruktion ist zweckmäßig für Treppen mit besonders sicherem Geländer.

Seite 182, Abb. 1: Treppe mit Trittstufen aus Holzklötzen auf einem gußeisernen Rost und Setzstufen aus Flacheisen mit Winkeleisen gesäumt. Diese Konstruktion empfiehlt sich bei Treppen mit starkem Verkehr, da sich die Holzklötze nicht so leicht abnutzen wie einfache Holzbohlen. Die Holzklötzchen (meist aus Eichenholz) werden mit ihrer Hirnseite nach oben verlegt und an der Unterseite kreuzweise eingesägt, um eine festere Lage der Klötze zu erzielen.

Seite 182, Abb. 2a u. 2b: Treppe mit Trittstufen aus Gußasphalt auf Wellblech verlegt und mit gußeisernen Setzstufen. Um das Wellblech für die Trittstufen gut auflegen zu können, sind auf die Wangen dreieckige gußeiserne Ansätze aufgeschraubt. Das Wellblech wird, um eine glatte Unterlage für den Asphalt zu
erhalten, mit Beton ausgefüllt.

Seite 182, Abb. 3: Treppe mit gußeisernen kastenförmigen Trittstufen, welche 4—6 cm stark mit einer Asphalt- oder Betonschicht ausgegossen werden; die Setzstufen sind aus Eisenblech. Die Stufen sind eingeschoben und haben vor den aufgesattelten Stufen den Vorzug geringerer Konstruktionshöhe der Treppenwangen.

Seite 182, Abb. 4au. 4b: Treppe mit aufgesattelten Stufen unter Verwendung von Mannstädt-Ziereisen. Derartige Profileisen werden von der Firma L. Mannstädt u. Cie. A.-C., Kalk bei Köln in zahlreichen Mustern geliefert und lassen, zweckmäßig angewendet, eine reiche architektonische Ausbildung der Treppenwangen zu.

Seite 182, Abb. 5 a u. 5 b: Treppe mit eingeschobenen Stufen unter reicherer Verwendung von Mannstädt-Ziereisen; die Treppenwangen bestehen aus einem Stehblech, welches durch Ziereisen oben und unten gesäumt ist.

Seite 183, Abb. 1—1e: Eiserne Treppe mit gußeisernen Tritt- und Setzstufen und ebensolchen Stufendreiecken auf Wangen und Podestträgern aus I Eisen; die Eindeckung der Podeste besteht auch aus Gußeisen. Seite 183, Abb. 2—2e: Treppe wie vorstehend, nur mit dem Unterschiede, daß die Trittstufen aus Holz sind.

Seite 183, Abb. 3—3 c: Treppe mit Zwischenpodest auf Säulen. Die Säulen und die Unterkonstruktion sind aus Flacheisen, die Abdeckung der Treppe ist aus Gußeisen. Auf der gußeisernen Abdeckung liegt Asphalt, dessen Kanten an den Treppenstufen mit hartem Holz eingefaßt sind.

b) Schwere Treppen.

Seite 184, Abb. 1 u. 1a: Gemauerte Treppe auf Wangen aus [Eisen mit Wellblechbelag; die gemauerten Stufen sind mit Holz belegt.

Seite 184, Abb. 2 u. 2a: Treppe wie vorstehend ohne Wandwange und mit Putzdecke unter dem Wellblech.

Seite 184, Abb. 3 u. 3a: Gewölbte Treppe zwischen eisernen Wangen und Podestträgern.

Seite 184, Abb. 4 u. 4a: Treppe aus Beton zwischen eisernen Wangen und Podestträgern mit Trittstufen aus Holz. Zur Lagerung des Betons ist zwischen den Wangen und Podestträgern und den Treppenhauswänden ein Rahmenwerk aus I Eisen eingelegt.

Seite 184, Abb. 5: Treppe aus Kunst- oder Werksteinen auf eisernen Wangen und Podestträgern.

Seite 184, Abb. 6: Treppe wie vorstehend mit langen freiliegenden Stufen. Zur Sicherung der Werksteinstufen sind dieselben in ihrer ganzen Länge auf \(\subseteq \) Eisen gelagert.

Seite 184, Abb. 7—7e: Treppe mit Kunst- oder Werksteinstufen auf geknickten Wangen; Abb. 7 u. 7a zeigen Wangen aus Gitterträgern, Abb. 7 b u. 7e solche aus I Eisen. Die geknickten Wangen werden überall da mit Vorteil angewendet, wo die Podestträger entweder sehr lang oder mit großem Kostenaufwand unterstützt werden müßten. Bestehen die Wangen aus kleineren I oder □ Eisen, so können die erforderlichen Knicke auch durch Biegen der Profile hergestellt werden.

Anmerkung: Bei der Herstellung von Treppen aus Mauerwerk oder Beton können ferner die auf Seite 134 und 135 dargestellten modernen Deckenkonstruktionen Verwendung finden.

c) Joly- und Wendeltreppen.

Seite 185, Abb. 1—5: Querschnitt und Grundriß durch eine gerade Jolytreppe, welche dem Eisenwerk Joly Wittenberg patentiert ist. Die Gurtungen und Diagonalen bestehen aus Flacheisen, zwischen welchem sich gußeiserne Tüllen befinden, die an ihrem oberen Ende die Stufen unterstützen. Die ganze Wange wird durch Bolzen zusammengehalten; die offenen Felder der Wangen bieten Gelegenheit zur Anbringung von Verzierungen aus Schmiedeeisen oder Kunstguß (vgl. Abb. 4).

Seite 185, Abb. 6—9: Ansicht einer gußeisernen Wendeltreppe. Diese Treppen werden neuerdings vielfach, für untergeordnete Räume mit geringem Verkehr verwendet. Abb. 7 zeigt die Setzstufen mit angegossener Hülse. Diese Hülse wird auf eine Spindel aus Rundeisen aufgesehoben, welche einen Durchmesser von 3,5—5 em erhält, jedoch auch aus einem Gasrohr bestehen kann. Abb. 8 gibt das gebogene Konsolstück, welches durch Hülsen mit den Setzstufen verbunden ist und als seitliche Wange der Treppe eine größere Festigkeit verleiht. Die Trittstufe ist im Grundriß, Schnitt und in ihrer Verbindung mit der Spindel in Abb. 9 wiedergegeben. Die einzelnen Teile werden, wie Abb. 9 zeigt, zusammengesetzt und am oberen Ende der Spindel zusammengeschraubt; mit den Seitenmauern ist die Treppe, um Schwankungen zu vermeiden, zu verankern, auch ist das untere Ende der Spindel durch eine Fußplatte festzulegen.

Seite 185, Abb. 10a—10c: Flußeiserne Wendeltreppe mit Trittstufen aus 4 mm starkem Riffelblech; die Setzstufen bestehen aus 2 mm starkem Blech. Zur Verstärkung ihres Querschnittes werden die Stufen durch Flach- und Winkeleisen gesäumt. Die Treppe in Abb. 10 ist mit ihrem Geländer verhältnismäßig einfach gehalten; es lassen sich indes infolge der neuzeitlichen Fortschritte in der Bearbeitung des Schmiedeeisens auch künstlerisch wirkungsvollere Durchbildungen erzielen.

2. Eiserne Wangen und Podestträger.

Auf den Seiten 175—179 sind für leichte und schwere, zwei- und dreiarmige Treppen die erforderlichen Abmessungen für eiserne Wangen und Podestträger angegeben. Der Ermittelung dieser Abmessungen wurden folgende Annahmen zugrunde gelegt:

Die Belastung der Treppen wurde zu 500 kg/m² Grundfläche angenommen.

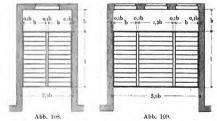
Das Eigengewicht der auf Seite 181—183 dargestellten leichten Treppen beträgt im Mittel 150 kg/m² Grundfläche und das Eigengewicht der auf Seite 184 dargestellten schweren Treppen beträgt im Mittel 500 kg/m² Grundfläche. Demnach wurde für die Berechnung der Wangen und Podestträger die Gesamtbelastung angenommen:

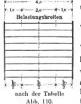
für die leichten Treppen zu 500 + 150 = 650 kg/m² Grundfläche, , , , schweren , , , 500 + 500 = 1000 , , , . .

Die größte Inanspruchnahme der gewalzten Träger wurde zu 875 kg/cm², die der genieteten Träger zu 1000 kg/cm² angenommen; die größte Durchbiegung der verwendeten Träger überschreitet nicht ½00 der Stützweite.

Zur Bestimmung der Podestträger wurde ferner die Voraussetzung gemacht, daß die Podestbreite bei den zweiarmigen Treppen, Abb. 108, stets gleich der Treppenbreite, und bei den dreiarmigen Treppen, Abb. 109, gleich der Breite der beiden seitlichen Treppenarme ist, während der mittlere Treppenarm der dreiarmigen Treppen 1,5 mal so breit wie jeder der beiden seitlichen Treppenarme angenommen wurde.

Der Abstand zweier nebeneinanderliegender Wangen, sowie der Abstand der Endwangen von den Auflagern der Podest-





träger wurden gleich ein Zehntel der Treppenbreite gesetzt. Die Stützweite der Podesträger ergab sich demnach: für die zweiarmigen Treppen zu 2,3 b,

", " dreiarmigen ", "3,91

wenn b die Treppenbreite bezeichnet (siehe Abb. 108 u. 109).

Werden zur inneren Unterstützung von langen Treppenstufen Zwischenwangen angewendet, wie in nebenstehender Abb. 110 angedeutet, so ist die Belastungsbreite derselben $=\frac{b}{2}$. Zur Bestimmung der erforderlichen Abmessungen der Wangen nach der Tabelle ist dann die demonste Belastungsbreite als Treppenbreite b

Wangen nach der Tabelle ist dann die doppelte Belastungsbreite als Treppenbreite banzunehmen. Als Beispiel sind demnach bei den in Abb. 110 angegebenen Belastungsbreiten die äußeren Wangen für $2 \cdot 1 = 2$ m, die mittlere Zwischenwange für $2 \cdot 2 = 4$ m Treppenbreite zu bestimmen.

Wangenträger.



a) für leichte Treppen.

1. Normale I-Eisen.



Gesamtbelastung der Treppe 650 kg/m² Grundfläche.

1	1,	0	1	.2	1	.4	1	6	1	8	2	0	2	2	2	4	2	,6	1 2	8,8	1 3	3,0	3	.2	1 3	.4	3	,6	1 8	3,8	1 4	1,0
10	I	Ε	I	Ε	I	Е	ī	Ε	1	С	I	Е	I	Ε	ī	Ε	I	Ε	I	С	ī	Е	1	Ε	I	С	1	С	1	Е	I	1
1,0	8	4	8	4	8	5	8	5	8	5	8	5	8	5	8	61	8	61	8	61	8	61	8	61	8	61	8	61	8	61	8	8
1,5	8	61	8	61	8	61	8	61	8	8	9	8	9	8	9	8	10	10	10	10	10	10	10	10	11	10	11	10	11	10	hi	1
2,0	9	8	9	8	10	10	10	10	10	10	11	10	11	10	12	12	12	12	12	12	13	12	13	12	13	14	13	14	14	14	14	1
2,5	10	10	11	10	11	12	12	12	12	12	13	12	13	14	14	14	14	14	14	14	15	14	15	16	15	16	16	16	16	16	16	1
3,0	12	12	13	12	13	14	14	14	14	14	15	14	15	16	16	16	16	16	16	18	17	18	17	18	18	18	18	18	18	20	19	2
3,5	14	14	14	14	15	16	15	16	16	16	16		17	18	17	18	18	18	18	20	19	20	19	20	20	22	20	22	21	22	21	2
4,0	15	16	16	16	17	18	17	18	18	18	18	18	19	20	19	20	20	22	20	22	21	22	21	22	22	24	22	24	23	24	23	2
4,5	17	18	17	18	18	18	19	20	19	20	20	22	20	22	21	22	21	22	22	24	23	24	23	24	24	26	24	26	25	26	25	2
5,0	18	18	19	20	20	20	20	22	21	22	22	22	22	24	23	24	23	26	24	26	24	26	25	26	25	28	26	28	26	28	27	2.0
5,5	20	20	20	22	21	22	22	24	23	24	23	24	24	26	24			26	25	28	26	28	27	28	27	30	28	30	28	30	29	
6,0	21	22	22	24	23	24	24	26	24	26	25	26	26	28	26	28	27	28	27	30	28	30	28	30	29	_	30	-	30	-	32	-
6,5	22	24	23	24	24	26	25	26	26	28	27	28	27	30	28	30	28	30	29	-	30	-	30	-	32	-	32	-	32	Н	34	+
7,0	24	26	25	26	26	28	27	28	27	30	28	30	29	30	30		30	ш	32	-	32	ы	32	_	32	-	34	_	34	1	34	į.
7,5	25	26	26	28	27	28	28	30	29	-	30	_	32	_	32	ш	32	_	34		34	ш	34	_	34	_	36		36	ш	36	j.
8,0	26	28	27	30	29	30	30	-	30		32	_	32	_	34	_	34	_	34	_	36	_	36	ш	36	_	36		38		38	
8,5	27	30	29	30	30	-	32	-	32	-	34	-	34	-	34	-	36	-	36	-	36	-	88	-	38	-	38	-	40	-	10	-
9,0	29	30	30	_	32		32	_	34		34	_	36	_	36		38	ш	38	-	38	_	40		40	-	40	_	424	-	12	1
9,5	30	_	32	_	34		34	_	36	_	36	_	38	-	38	_	38	_	40		40	_	40	_	421	-	421	_	428	_	12	į.
0,0	32	-	34	_	34	-	36	_	36	_	38	-	38	-	40	_	40	_	121	-	421	-	121	_	12	_	45	-	45	-	45	1
0,5	32	-	34	-	36		38	-	38	-	40	-	40	-	421	-	42]	-	421	-	42]	-	45	-	45	-	45	-	47	-	47	1
1,0	34	÷	36	-	38	_	38	-	40		40	_	421	-	421	=	42	_	45	_	15	H	45	-	47	-	471	-	47]	-	47	1
1,5	36	-	36	-	38	-	40	-	40	-	421	-	421	_	45	-	45	-	45	-	47]	-	171	-	47	-	50	-	50	-	50	-
2,0	36	_	38	-	40	-	424	_	421	_	421	_	45	_	45	_	471	-	47]	-	474	i	50	_	50	-	50	-	55	-	55	1

2. Breitflanschige Differdinger I-Eisen.

Gesamtbelastung der Treppe 650 kg m² Grundtläche.

tūtz- weite	H	Erforderl	iche Tri	iger in	Numme	rn der i	reitflan	schigen Metern v	Differd	inger I	- Eisen	bei ei	ner Tre	eppenb	reite b	
m	1,0	1,2	1,4	1,6	1,8	2,0	2,2	2,4	2,6	2,8	3,0	3,2	3,4	3,6	3,8	4,0
3,0	_	_	_	- 1		-	_	_		_	_	_		_ !	_	_
3,5	-	_		-	_	_	-	-	-	-	-	_	_	-		_
4,0	_	-	-	_	-		-	-	-	_	-	-	-		_	_
4,5		-	-	_		-	-	_	-	-		-	18	18	18	18
5,0	-	-	-				_	_	_	18	18	18	20	20	20	20
5,5	-	-	_	-			_	18	18	20	20	20	20	20	22	22
6,0	_	-		-		18	18	20	20	20	20	22	22	22	22	22
6,5	_	-	-	-	18	20	20	20	20	22	22	22	22	24	24	24
7,0	_	-		18	20	20	20	22	22	22	24	24	24	24	25	25
7,5	200	-	18	20	20	22	22	22	24	24	24	24	25	25	26	26
8,0	_	18	20	20	22	22	22	24	24	24	25	25	26	26	27	27
8,5	_	20	20	22	22	22	24	24	25	25	26	26	27	27	28	28
9,0	18	20	22	22	24	24	24	25	26	26	27	27	28	28	29	29
9,5	20	20	22	22	24	24	25	26	26	27	28	28	29	30	30	30
10,0	20	22	22	24	24	25	26	27	27	28	29	29	30	30	32	32
10,5	20	22	24	24	25	26	27	28	28	29	30	30	32	32	34	34
11,0	22	24	24	25	26	27	28	28	29	30	32	32	34	34	36	36
11,5	22	24	25	26	27	28	28	29	30	32	32	34	36	36	36	38
12,0	22	24	25	26	27	28	99	30	32	32	34	36	36	38	38	40

Wangenträger.

Gesamtbelastung der Treppe 1000 kg/m² Grundfläche.

b) für schwere Treppen.

1. Normale I-Eisen.



Stütz- weite			Erf	orde	rliel	e I	une	1 E-	Eise	n de	er d	euts	cher	No.	rma	lpro	file	be	i oi	ner	Tr	app	enb	reit	e b	in	Met	ern	Vo	n:		
1	1	,0	1,	2	1,	4	1	6	1	8	2	,0	2	,2	2	,4	2	,6	2	,8	3	,0	3	2	3	4	3	8	3	,8	1 4	4,0
m	I	E.	I	Ε	I	С	1	٢	I	C	I	C	1	Ε	I	ε	I	Ε	I	C	I	τ	I	C	I	E	1	С	I	C	1	11
1,0	8	5	8	5	8	5	8	61	8	61	8	61	8	61	8	6]	18	8	9	8	9	8	9	8	9	8	9	8	10	10	10	10
1,5	8	61	8	8	9	8	9	8	10	10	10	10	11	10	11	10	11	12	12	12	12	12	12	12	12	12	13	12	13	12	13	1
2,0	10	10	10	10	11	10	12	12	12	12	13	12	13	14	14	14	14	14	14	14	15	14	15	16	15	16	16,	16	16	16	16	1
2,5	12	12	12	12	13	14	14	14	14	14	15	16	15	16	16	16	16	16	17	18	17	18	18	18	18	20	18	20	19	20	19	2
3,0	14	14	14	14	15	16	16	16	16	16	17	18	18	18	18	20	19	20	19	20	20	22	20	22	21	22	21	22	21	22	22	2
8,5	15	16	16	16	17	18	18	18	18	20	19	20	20	22	20	22	21	22	22	22	22	24	23	24	23	24	24	26	24	26	24	2
4,0	17	18	18	18	19	20	19	20	20	22	21	22	22	24	22	24	23	24	24	26	24	26	25	26	25	28	26	28	26	28	27	3
4,5	19	20	20	20	20	22	21	22	22	24	23	24	24	26	24	26	25	28	26	28	26	28	27	30	27	30	28	30	29	-	29	1
5,0	20	22	21	22	22	24	23	24	24	26	25	26	25	28	26	28	27	30	28	30	28	30	29	-	30	-	30	-	32	-	32	-
5,5	22	24	23	24	24	26	25	26	25	28	26		27	30	28	30	29	-	30	-	30	-	32	-	32	-	32	-	34	-	34	H
6,0	23	24	24	26	25	28	26	28	27	30	28	30	29		30	-	32	-	32	-	32	-	34		34	-	36	-	36	-	36	-
6,5	25	26	26	28	27	28	28	30	29	-	30	-	32	-	32	-	34	-	34	-	34	-	36	-	36	H	36		38	-	38	H
7,0	26	28	28	30	29	30	30	_	32		32	_	32	-	34	_	34	_	36	-	36	-	38	_	38	-	38		40	_	40	-
7,5	28	30	29	_	30	_	32	_	32	-	34	_	34	-	36	-	36	-	38	_	38	-	40	_	40	L	40	-	421	-	424	1
8,0	29	-	32	_	32	-	34	-	34	-	36	_	36	-	38	-	38	-	40	-	40	-	421	-	42	-	421		121	-	45	-
8,5	32	-	32	-	34	-	36	-	36	-	38	-	38	-	40	-	40	-	40	-	421	-	421	-	45	-	45		45	-	47]	1
9,0	32	-	34	_	36	_	36	_	38	_	38	_	40	-	40	_	421	_	421	_	42]		45		45	-	471	_	171	-	47	1
9,5	34		36	-	36	_	38		40	-	40	-	421	-	421		421	-	45	_	45	-	471	-	471	-	471	-	50	-	50	H
10,0	36	-	36	-	38	_	40	-	421	_	421	-	$42\frac{1}{2}$	-	45	-	45	-	45	-	47	-	471	-	50	-	50	-	50	-	55	-
10,5	36	-	38	-	40	-	421		421	-	45	-	45	-	45	-	471	-	471	-	50	-	50	-	50	-	55	-	55	-	55	H
11,0	38		40		421		421	-	45		45	- 1	471		471				50		50		65		55		55		58		53	-
11,5	40	-	421		421	_	45		45	-	471	-	471	-	50	-	50	-	55	-	55	-	55	_	55	-	55	-	56	-	60	1
12,0	40	-	421	_	45	_	45	-	471	_	471	-1	50		50	-	55		55	-	55	-	55	_	55	-	60	-	60	-	60	1

2. Breitflanschige Differdinger I-Eisen.

Gesamtbelastung der Treppe 1000 kg'm² Grundfläche.

Stütz- weite		Erforder	liche Tr	äger in	Numme	rn der l	breitflan in 1	schigen Metern	Differe	linger	I-Eisen	bei ei	iner Tr	eppent	reite b)
m	1,0	1,2	1,4	1,6	1,8	2,0	2,2	2,4	2,6	2,8	3,0	3,2	3,4	3,6	3,8	4,0
3,6	and the same	_	_		-		_	_		_			_	_	_	_
3,5	_	-		-	-	-	_	_	-	_	-		-	18	18	18
4,0	_	_		-	_	-	-	-		18	18	18	18	20	20	20
4,5	_	-		-	-	-	18	18	18	20	20	20	20	22	22	22
5,0			-	-	-	18	20	20	20	20	22	22	22	22	24	24
5,5			-	18	18	20	20	22	22	22	22	24	24	24	24	25
0,0	-		18	20	20	20	22	22	22	24	24	24	25	25	26	26
6,5	_	18	20	20	22	22	22	24	24	24	25	26	26	26	27	27
7,0	18	20	20	22	22	24	24	24	25	26	26	27	27	28	28	29
7,5	20	20	22	22	24	24	25	25	26	27	27	28	29	29	30	30
8,0	20	22	22	24	24	25	26	26	27	28	29	29	30	30	32	32
8,5	20	22	24	24	25	26	27	28	28	29	30	30	32	32	34	34
9,0	22	24	24	25	26	27	28	29	29	30	32	32	34	36	36	36
9,5	22	24	25	26	27	28	29	30	30	32	34	34	36	36	38	38
10,0	24	25	26	27	28	29	30	32	32	34	36	36	38	38	40	40
10,5	24	25	26	28	29	30	32	34	34	36	38	38	40	40	421	42
11,0	25	26	27	29	30	32	34	36	36	38	38	40	421	421	45	45
11,5	25	27	28	30	32	34	36	36	38	40	40	421	421	45	45	47
12,0	26	28	29	30	32	34	36	38	40	40	421	45	45	471	471	54

Podestträger für zweiarmige Treppen.



Siehe auch Abb. 108.

a) für leichte Treppen.

1. Normale I Eisen.

Gesamtbelastung der Treppe 650 kg/m² Grundfläche. Die Länge l des Treppenarmes ist in der Grundfläche (Horizontalprojektion) gemessen.

Breite der Treppe			Erfor	derli	che I	und	C Eis	en in			n der arme					ofile	bei e	ner l	Länge	1 de	r	
und des Podestes b	1,	0	1 1,	,5	2	,0	2	,5	3	,0	3	,5	4	,0	4	,5	5	,0	5	,5	6	,0
m m	1	E	1	E	I	С	1	С	1	Ε	1	E	1	C	1	С	1	C	I	E	1	C
1,0	12	12	13	12	14	14	14	14	15	16	16	16	16	16	17	18	17	18	18	18	18	20
1,2	14	14	15	16	16	16	17	18	18	18	18	20	19	20	20	20	20	22	21	22	21	22
1,4	16	16	17	18	18	20	19	20	20	22	21	22	21	22	22	24	23	24	23	26	24	26
1,6	18	20	19	20	20	22	21	22	22	24	23	24	24	26	25	26	25	28	26	28	27	28
1,8	20	22	22	24	23	24	24	26	25	26	25	28	26	28	27	30	28	30	28	-	29	-
2,0	23	24	24	26	25	28	26	28	27	30	28	30	29	_	30	_	30	_	32	_	32	
2,2	25	26	26	28	27	30	28	30	29	_	30	_	32	_	32	_	34	_	34	_	34	_
2,4	27	30	28	30	29	_	32	_	32	_	34	_	34		34	_	36	_	36	_	38	_
2,6	29	_	32	_	32	_	34	_	34	_	36	_	36	_	38	_	38	-	38	_	40	_
2,8	32	-	34	_	34	_	36	_	36	-	38	_	38	_	40	-	40	-	421	-	421	-
3,0	34	_	36	_	36	_	38	_	38	_	40	_	421	_	421	_	421	_	45	_	45	_
8,2	36	_	38	_	38	_	40	_	421		424	_	421	. —	45	_	45		471	_	471	
3,4	38	_	40	_	421	_	421	_	421	_	45	_	45	_	471	_	471	-	471	_	50	_
8,6	40	-	421	_	421	_	45	_	45	_	471	_	471	_	50	_	50	-	50	-	55	_
3,8	421	_	45	_	45	_	471	_	471	_	50	_	50		55	-	55	-	55	-	55	_
4,0	45		471	_	471	_	50	-	50	_	55	_	55	_	55	_	55	_	55	_	60	-

2. Breitflanschige Differdinger I Eisen.

Gesamtbelastung der Treppe 650 kg/m² Grundfläche.

Breite der Treppe und des Podestes b	Erf	orderliche	Träger in	Nummern			Differding		bei einer	Länge l d	er
m	1,0	1,5	2,0	2,5	3,0	3,5	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0
1,0	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_
1,2	_	_	-	_	_	_ '		-	_	_	_
1,4	_	_	_	-	- 1	_	_	-	-	18	18
1,6	_	_	-	_	_	18	18	18	18	20	20
1,8	_	_	_	18	18	20	20	20	20	22	22
2,0	_	18	18	20	20	20	22	22	22	24	24
2,2	18	20	20	22	22	22	24	24	24	24	25
2,4	20	22	22	22	24	24	24	25	26	26	27
2,6	22	22	24	24	25	25	26	27	27	28	28
2,8	24	24	25	26	26	27	28	28	29	29	30
3,0	25	25	26	27	28	28	29	30	30	32	32
3,2	26	27	28	29	29	30	32	32	34	34	36
3,4	27	28	29	30	32	32	34	36	36	38	38
3,6	29	30	32	32	34	36	36	38	38	40	40
3,8	30	32	34	36	36	38	40	40	421	421	45
4.0	34	36	36	38	40	40	421	424	45	45	471

Der Auflagerdruck der Podestträger ist:

 $A = \frac{b}{2} \cdot (1,66 \cdot b + 1) \cdot 650$ kg, wenn die Treppenstufen an den Seitenwänden des Treppenhauses auf Wangen gelagert sind, oder

 $A_1 = \frac{b}{2} \cdot (1.66 \cdot b + 0.5 \cdot l) \cdot 650 \text{ kg, wenn in den Seitenwänden des Treppenhauses das eine Ende der Treppentufen gelagert ist.}$

Dabei sind b und l in Metern anzunehmen.

b 1

Podestträger für zweiarmige Treppen.

Siehe auch Abb. 108.

b) für schwere Treppen.

Normale I-Eisen.

Gesamtbelastung der Treppe 1000 kg/m² Grundfläche. Die Länge I des Treppenarmes ist in der Grundfläche (Horizontalprojektion) gemessen.

Breite der Treppe		Er	forder	liche	I ur	d [en N				er ger	nietet	en Tr	liger	bei	
und des Podestes b	1,	0	1,	5	2,	0	2,	5	3,	0	3	5	4	0	4,	5	5,	0	5,	5	6,	0
m m	1	C	1	C	1	E	I	C	I	C	I	E	1	C	1	C	1	C	1	C	1	C
1,0	14	14	15	16	16	16	17	18	18	18	18	20	19	20	20	20	20	22	21	22	21	25
1,2	16	16	18	18	19	20	20	20	20	22	21	22	22	24	23	24	23	26	24	26	25	26
1,4	19	20	20	22	21	22	22	24	23	26	24	26	25	26	26	28	26	28	27	30	28	30
1,6	21	22	23	24	24	26	25	28	26	28	27	30	28	30	29	_	29	_	30		32	-
1,8	24	26	25	28	26	28	28	30	29	-	30		32	-	32	-	32	-	84	-	34	-
2,0	26	28	28	30	29	_	30	_	32	_	32	-	34	-	34	-	36	_	36	_	38	-
2,2	29	_	30	-	32	-	34	-	34	_	36	-	36	-	38		38	-	40	_	40	-
2,4	32	_	34	-	34	-	36	-	38	-	38	-	40	7	40	-	421	_	421	-	421	-
2,6	34	-	36		38	_	38	-	40	-	421	-	421	-	421	_	45	-	45	-	474	-
2,8	38	_	38	-	40	-	421	-	421	-	45	-	45	-	45	-	471	-	471	-	50	i -
3,0	40	_	421	_	421	_	45	_	45	_	471	_	471	_	50		50	_	50	_	55	_
3,2	421	_	45	-	45	-	471	_	471	I-	50	_	50	-	55	-	55	-	55	_	55	-
8,4	45	-	471	-	471	_	50	_	50	_	55	_	55	-	55	-	55	_	60	-	60	1-
8,6	471	_	50	-	50	-	55	-	55	-	55		55	-	60	-	60	_	60	_	60	-
8,8	50	_	55	_	55	-	55	-	55	_	60	- 1	60	-	60	-	60	-	420	_	440	-
4,0	55	_	55	_	55	_	60	-	60	_	60	_	60	_	430	_	450	_	480	_	500	-

2. Breitflanschige Differdinger I-Eisen.

Gesamtbelastung der Treppe 1000 kg/m² Grundfläche.

Breite der Treppe und des Podestes b	Erf	orderliche	Trager in	Nummer		flanschige arme in M			n bei einer	Llinge 1	der
m m	1,0	1,5	2,0	2,5	3,0	3,5	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0
1,0	_	_		_	_	_	_	_	_	_	_
1,2	_	-	_	-	_	_		18	18	18	18
1,4	_	_	-	_	18	18	18	20	20	20	20
1,6	-		18	18	20	20	20	22	22	22	24
1,8	18	18	20	20	22	22	22	24	24	24	25
2,0	20	20	22	22	24	24	24	25	26	26	27
2,2	22	22	24	24	25	26	26	27	28	28	29
2,4	24	24	25	26	27	27	28	29	29	30	32
2,6	25	26	27	28	28	29	30	32	32	34	34
2,8	26	28	28	29	30	32	34	34	36	36	38
8,0	28	29	30	32	34	36	36	38	38	40	40
8,2	30	32	34	36	36	38	40	40	421	421	45
8,4	32	34	36	38	40	40	421	45	45	471	47
3,6	36	38	40	40	421	45	45	471	474	50	50
8,8	38	40	421	45	45	474	50	50	55	55	55
4,0	421	45	45	471	50	50	55	55	55	60	60

Der Auflagerdruck der Podestträger ist:

 $A = \frac{b}{2} \cdot (1,\infty \cdot b + l) \cdot 1000$ kg, wenn die Treppenstufen an den Seitenwänden des Treppenhauses auf Wangen gelagert sind, oder

 $A_1 = \frac{b}{2} \cdot (1.65 \cdot b + 0.5 \cdot l) \cdot 1000 \text{ kg, wenn in den Saitenwänden des Treppenhauses das eine Ende der Treppentufon gelagert ist.}$

Dabei sind b und l in Metern anzunehmen,

Podestträger für dreiarmige Treppen.

Siehe auch Abb. 109.

a) für leichte Treppen.

1. Normale I-Eisen.

Gesamtbelastung der Treppe 650 kg/m³ Grundfläche. Die Länge I des Treppenarmes ist in der Grundfische (Horizontalprojektion) gemessen.

Breite der seitlichen Treppen		I	Erford	erlich	e I u				Numn Ange									eniet	eten '	Fräge	r	
arms und des Podestes b	1,	0	1,	5	2	0	2	5	3,	0	3	5	4	,0	4	5	5,	0	5,	5	6	,0
rogestes b	1	Ε	1	C	1	C	1	C	1	C	I	C	1		I	C	I	C	1	C	I	C
1,0 1,2 1,4 1,6 1,8	17 21 24 27 30	18 22 26 28	18 22 25 28 32	20 22 26 30	19 23 26 29 32	20 24 28 —	20 24 27 30 34	22 26 30 —	21 25 28 32 36	22 26 30 —	22 26 29 34 36	24 28 —	23 27 30 34 38	24 28 —	24 27 32 36 38	26 30 —	24 28 32 36 40	26 30 —	25 29 34 36 40	28 	26 30 34 38 421	28 -
2,0 2,2 2,4 2,6 2,8 3,0	34 38 40 45 471 50	=======================================	36 38 42 1 45 47 1 55	=======================================	36 40 421 471 50 55		38 40 45 47 50 55		38 42½ 45 47½ 55 55		40 42½ 47½ 50 55 60		40 45 471 50 55 60		421 45 50 55 55 60		42½ 47½ 50 55 60 60	=======================================	45 471 50 55 60 421		45 47½ 55 55 60 431	111111

Breitflanschige Differdinger T-Eisen. Gesamthelastung 650 kg/m2 Grundfläche.

Breite der seitlichen Treppen- arme und des	F	arforderlich	ne Träger i	in Numme d	rn der bre er Trepper	itflanschig narme in M	en Differdi letern von	inger I-Eis	en bei ein	er Länge	1
Podestes b m	1,0	1,5	2,0	2,5	3,0	3,5	4,0	4,5	5,0	5,5	6,0
1,0	_	_	_	_	_	18	18	18	18	18	20
1,2	_		18	18	18	20	20	20	22	22	22
1,4	18	18	20	20	22	22	22	24	24	24	24
1,6	20	20	22	22	24	24	25	25	26	26	27
1,8	22	24	24	25	25	26	27	27	28	29	29
2,0	24	25	26	27	28	28	29	30	30	32	34
2,2	26	27	28	29	30	32	32	34	36	36	38
2,4	28	29	30	32	34	36	36	38	38	40	421
2,6	30	32	34	36	38	38	40	421	421	45	45
2,8	34	36	38	40	40	421	45	45	471	471	50
8,0	38	40	421	421	45	471	471	50	50	55	55

Der Auflagerdruck der Podestträger ist:

 $A = b \cdot (0.925 \cdot b + 0.875 \cdot 1) \cdot 650 \text{ kg}$, wenn die Stufen der seitlichen Treppenarme an den Seitenwänden des Treppenhauses auf Wangen gelagert sind,

oder

A₁ = b · (0,525 · b + 0,525 · l) · 650 kg, wenn das eine Ende der Stufen von den seitlichen Treppenarmen in den Seitenwänden des Treppenhauses gelagert ist.

Dabei sind b und l in Metern anzunehmen.

b) får schwere Treppen.

1. Normale I-Eisen.

Gesamtbelastung der Treppe 1000 kg/m² Grundfläche.

Breite der seitlichen Treppen- arme und		E	rford	erlich	e I. ı	ind t	Eiser bei ei	ı in ner l	Numr Länge	nern 1 de	der d r Trep	eutse pen	chen l	Norm in M	alpro etern	file o ▼on	der g	eniet	eten '	Fräge	er	
des	1,	0	1	.5	2,	0	2,	5	3,	0	3,	5	4,	0	4	5	5,	0	5	5	6	0,
Podestes b m	1	C	1	C	1	С	1	C	1	E	1	Ε	1	С	1	C	I	C	1	C	1	τ
1,0	20	22	21	22	23	24	24	26	25	26	26	28	27	30	28	30	28	_	29	_	30	_
1,2	23	26	25	28	26	28	28	30	29	_	30	-	32	_	32	-	34	-	34	-	36	-
1,4	27	30	29	-	30	-	32	_	34	-	34	_	36	_	36	_	38	_	38	_	40	-
1,6	32	-	32	_	34		36	-	38	_	38	_	40	_	40	_	421	_	421	_	45	-
1,8	34	-	36	-	38	-	40	-	421	-	421	_	45	-	45	-	45	-	471	_	471	-
2,0	38	-	40	_	421	_	421	_	45	_	471	_	471	_	50		50	_	55	_	55	-
2,2	421	-	45	-	45	_	471	_	50	-	50	-	55	_	55	-	55	_	55		60	-
2,4	45	l —	471	-	50	-	50	_	55	-	55	_	55	_	60	_	60	_	60	_	60	-
2,6	50	_	55	-	55	-	55	_	60	-	60	_	60	-	60	_	420	-	450	_	470	-
2,8	55	-	55	_	60	-	60	_	60	-	430	_	441	_	471	_	511	_	542	_	562	-
3,0	60	-	60	-	60	-	431	_	463	-	493	_	542	_	582	_	602	_	640	-	662	-

Podestträger für dreiarmige Treppen.

Siehe auch Abb. 109.

2. Breitflanschige Differdinger I-Eisen.

Gesamtbelastung der Treppe 1000 kg/m² Grundfläche. Die Länge 1 des Treppenarmes ist in der Grundfläche (Horizontalprojektion) gemessen.

ir-ite der eitlichen Treppen- arme und des	Er	forderliche	Trager in	Nummer	n der brei Treppens		n Differdir etern von:		n bei eine	r Länge l	der
odestes b	1,0	1,5	2,0	2,5	3,0	3,5	4,0	4,5	5,0	5,5	6,
1,0	_		18	18	18	20	20	20	22	22	21
1,2	18	18	20	20	22	22	24	24	24	25	25
1.4	20	22	22	24	24	25	26	26	27	27	25
1,6	22	24	25	26	26	27	28	29	30	30	39
1,8	25	26	27	28	29	30	32	32	34	36	3
2,0	27	29	30	32	34	34	36	38	38	40	4
2,2	30	32	34	36	38	40	40	421	45	45	4
2,4	34	36	38	40	421	45	45	471	478	50	5
2,6	38	40	421	45	471	474	50	55	55	55	6
2,8	424	45	471	50	50	55	55	60	60	65	6
3,0	471	50	55	55	55	60	65	65	75	75	7

Der Auflagerdruck der Podestträger ist:

A = b · (0,925 · b + 0,875 · l) · 1000 kg, wenn die Stufen der seitlichen Treppenarme an den Seitenwänden des Treppen hauses auf Wangen gelagert sind.

A, = b · (0.925 · b + 0.625 · l) · 1000 kg, wenn das eine Ende der Stufen von den seitlichen Treppenarmen in den Seiten wänden des Treppenhauses gelagert sind.

Dabei sind b und l in Metern anzunehmen.

Beispiele.

Erstes Beispiel: In einem Wohnhaus mit Geschofihöhen von 4.15 m soll eine zweiarmige, 1.5 m breite Treppe mit höchstens 17,5 cm Steigung und 29 cm Auftritt nach der Konstruktion Seite 181, Abb. 2, angelegt werden. Welche Abmessungen müssen die Wangen aus E-Eisen und die Podestträger aus I-Eisen erhalten?

Bei 24 Stufen ergibt sich eine Steigung von rd. 17,8 cm; jeder Treppenlauf erhält also 12 Stufen, und die Stützweite der Wangen wird 12 · 0,29 = 3,48 m.

Nach Seite 175, Tabelle für leichte Treppen, ist für 3,5 m Stützweite und 1,6 m Treppenbreite als Wange ein C-Eisen Nr. 16, und als Podestträger ist nach Seite 177 für 1,6 m Treppenbreite ein I-Eisen Nr. 23, für 1,4 ın Treppenbreite ein I-Eisen Nr. 21 erforderlich; für 1.5 m Treppenbreite genügt somit ein I-Eisen Nr. 22. Der Auflagerdruck der Wangen ist $\frac{3.48 \cdot 1.5}{1.00} \cdot 650 = \text{rd.}$ 850 kg; der Auflagerdruck der Podest-

mit Wandwangen
$$\frac{1.5}{2} \cdot (1.08 \cdot 1.5 + 3.48) \cdot 650 = 2464 \text{ kg}$$

ohne $\frac{1.6}{2} \cdot (1.08 \cdot 1.5 + \frac{3.48}{2}) \cdot 650 = 1616 \text{ kg}.$

Zweites Beispiel: Eine schwere dreiarmige Treppe mit 2 m breiten Seitenläufen und 3 m breitem Mittellauf erhält Wangen von 3 m Stützweite. Welche Abmessungen müssen die Wangen- und Podestträger aus I-Eisen erhalten?

Nach der Tabelle b), Seite 176, müssen die Wangen der schmalen Läufe aus I-Eisen Nr. 17, die Wangen des breiten Laufes ans I-Eisen Nr. 20 bestehen, und nach Seite 180 ergeben sich die Podestträger aus breitflanschigen Differdinger

I-Eisen Nr. 34. Der Auflagerdruck der Wangen ist bei den schmalen Läufen $\frac{3 \cdot 2}{2} \cdot 1000 = 1500$ kg, bei dem breiten Lauf

 $3 \cdot 3 \cdot 1000 = 2250 \text{ kg.}$

Der Auflagerdruck der Podestträger ist:

mit Wandwangen $2 \cdot (0.925 \cdot 2 + 0.875 \cdot 3) \cdot 1000 = 8950 \text{ kg}$ ohne $2 \cdot (0.925 \cdot 2 + 0.625 \cdot 3) \cdot 1000 = 7450 \text{ kg}.$

Würde der breite Treppenlauf zur Unterstützung der 3 m langen Stufen zwischen den beiden seitlichen Wangen noch eine mittlere Wange erhalten, so wären die Belastungsbreiten

Es sind demnach die zur Benutzung der Tabelle anzunehmenden Treppenbreiten 1,5 bzw. 3,0 m. und nach Seite 176 würden erforderlich sein:

es könnte auch das I-Eisen Nr. 20 durch 2 I-Eisen Nr. 16 ersetzt werden.

Drittes Beispiel: Eine zweiarmige, 2,0 m breite schwere Treppe mit 14 Stufen von 30 cm Auftritt in jedem Lauf soll mit geknickten Wangen hergestellt werden. Welches I-Eisen ist zu den Wangen zu verwenden?

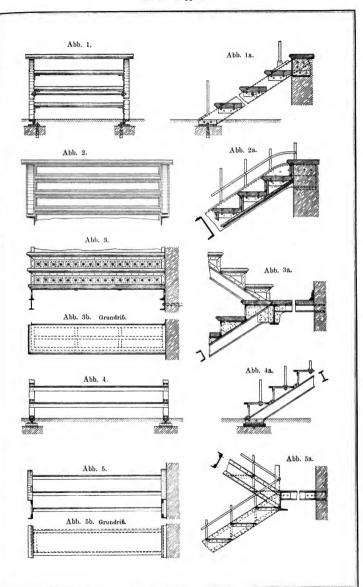
Die Stützweite der Wangen beträgt:

Treppenlauf:
$$14 \cdot 0.3 = 4.2 \text{ m}$$

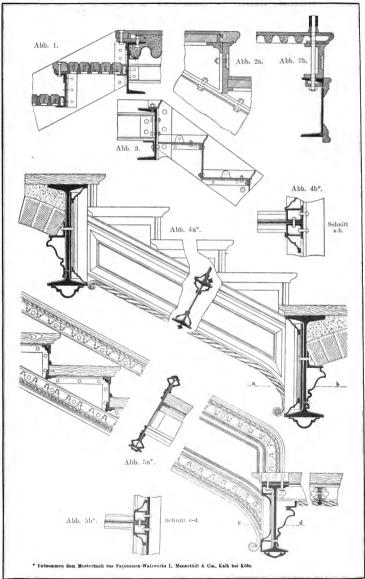
Podeste: $2 \cdot 2 = 4.0 \text{ n}$
Stützweite = 8.2 m

Nach Seite 176, Tabelle b), ist für 8,0 m Stützweite und 2,0 m Treppenbreite ein breitflanschiges Differdinger I-Eisen Nr. 25 erforderlich. Der Auflagerdruck ist 8,2 . 2 . 100 = 4100 kg; bei 10 kg cm2 Druck auf das Mauerwerk müssen die Auflager also mindestens 410 cm² Auflagerfläche bieten.

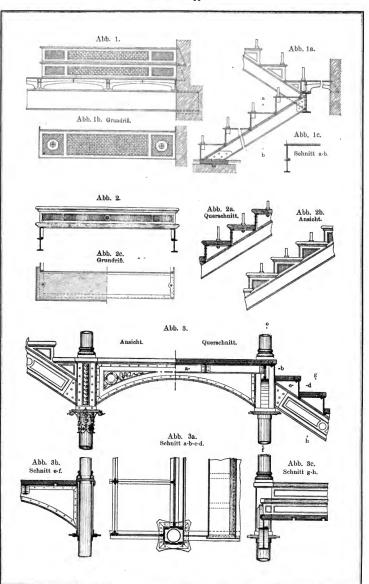
Leichte Treppen.



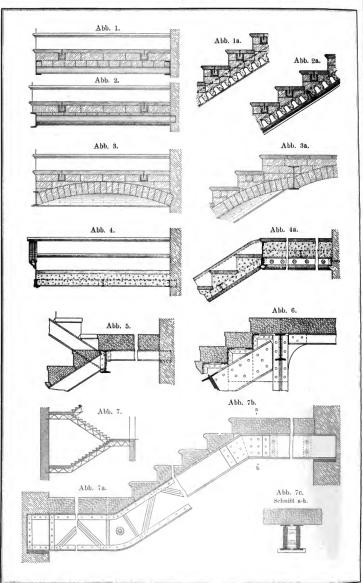
Leichte Treppen.

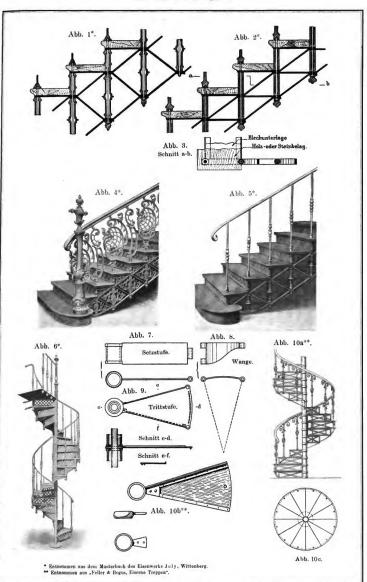


Leichte Treppen.



Schwere Treppen.





Statische Berechnung für ein Wohn- und Geschäftshaus.

Die folgende Bestimmung der Abmessungen der Eisenkonstruktionen des in beiljegender Tafel dargestellten Wohn- und Geschäftshauses ist so gegeben, wie sie als Eingabe an die beaufsichtigende Behörde auf Grund des Musterbuches abzufassen ist.

Die Ausrechnung der Ansätze ist mit Hilfe des Rechenschiebers erfolgt.

Vorbemerkung: Sämtliche Decken werden gerade zwischen I Trägern aus porösen Lochsteinen mit Eiseneinlagen her-gestellt. Die Gesamtbelastungen sind für die Decken im Keller- und Erdgeschoß mit 850 kg/m² und für die Decken der drei oberen Geschosse mit 600 kg/m² angenommen. Für das Auflager der Träger wurden 8 Schichten Mauer-

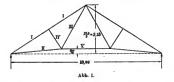
werk aus Hartbrandsteinen in Zementmörtel mit 11 kg/cm² werk aus l'actronausemen in Zemenimortei mit il agicil-zuilassiger Beanspruchung vorgesehen. Die im ersten Stock mit p bezeichneten Pfeiler sind vom Fundament auf aus Klinkern in reinem Zementmörtel mit einer zulässigen Be-anspruchung von 14 kg/cm² hergestellt.

1. Dachgeschoß.

Die Dacheindeckung besteht aus Schiefer auf Schalung und Holzfetten. Die Dachneigung ist 1:1½, mithin beträgt das Gesamtgewicht des Daches nach Seite 138 des Muster-buches (M. B.) 250 kg/m².

Binder a.

Stützweite 10,00 m; Belastungsbreite $\frac{2,86+3,14}{2} = 3,00$ m.



Gewählt werden nach Seite 145 des M. B. für 10,00 m Stützweite und 3,00 m Binderabstand für die Teile I: 1 Flacheisen 190 · 10 und 2 Winkeleisen

45 · 45 · 5, für die Teile II und V: zwei Winkeleisen 45 · 45 · 5, IV: zwei Winkeleisen 40 · 40 · 4, die Änschlußbleche 10 mm dick.

Auflagerdruck 3750 + 430 = 3965 kg.

Gewählt gußeiserne Unterlagsplatten 30 · 20 = 600 cm3; der Druck auf das Mauerwerk wird demnach $\frac{3965}{600}$ = rd. 6,8 kg/cm2.

Binder b.

Stützweite 10,00 m; Belastungsbreite $\frac{3,14+0,32}{2}=1,78$ m. Gewählt werden nach Seite 145 des M. B. für 10,00 m Stützweite und 2,00 m Binderabstand

für die Teile I: 1 Flacheisen 160 · 10 und 2 Winkeleisen

35 · 35 · 4, für die Teile II, III, IV, V: zwei Winkeleisen 40 · 40 · 4, die Anschlußbleche 10 mm diek.

Auflagerdruck $2500 + \frac{340}{2} = 2670 \text{ kg}.$

2 Gewählt Auflagerplatten 25 · 20 = 500 cm2; demnach wird der Druck auf das Mauerwerk $\frac{2670}{500}$ = rd. 5,4 kg/em².

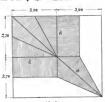
Die Dachbinder werden, wie in der anliegenden Zeich-nung angegeben, zwischen ihren oberen Gurtungen durch Diagonalwindverbände miteinander verbunden, von denen die Horizontalen aus Winkeleisen 50 · 50 · 5 und die Diagonalen aus Flacheisen 50 · 6 bestehen.

Sparren c.

Freilänge 5.80 m; Belastungsbreite 2,865 + 2,33 = 2.60 m. Freilänge 0,80 m; Belastungsbreite = 2,60 m. Gewählt I Eisen Nr. 25 nach Seite 143, Tabelle b, des M. B. für 6,00 m Freilänge und 2,50 m Belastungsbreite.

Sparren d.

Freilänge 3,00 m; Belastungsbreite nach nebenstehendem Verteilungsplan i. M. $\frac{\pi}{4} \cdot 2,7 = 2,03$ m.



Gewählt I Eisen Nr. 14 nach Seite 143, Tabelle b, des M. B. für 3,00 m Freilänge und 2,00 m Belastungsbreite. Die Tragfähigkeit eines I Eisens Nr. 14 beträgt nach Seite 116 des M. B. bei 3,00 m Freilange 1863 kg; mithin ist der Auflagerdruck 1863 = 930 kg.2

Gratsparren e.

Freilänge 8,00 m.

Vollast

durch gleichmäßig verteilt angenommene Dach-last nach nebenstehendem Verteilungsplan mit

3.0 · 2.7 · 250 == 2025 kg durch die Sparren d in der Mitte mit 2 · 930 = 1860 kg. Für diese Einzellast wird gesetzt nach Seite 100 des M. B. die gleichwirkende

 $2 \cdot 1860 = 3720$. Gesamtlast = 5745 kg.

Gewählt I Eisen Nr. 34 nach Seite 106 des M. B. für 6,00 t Belastung und 8,00 m Freilänge.

Bemerkung: Sämtliche Sparren c und d, sowie die Grat-sparren e erhalten Füße aus Winkeleisen, die eine horizontale Lagerung bewirken.

Träger 1.

Freilänge 5,80 m. Freilange 5,50 m.

Belastung in der Mitte durch den Auflagerdruck eines
Binders a mit 3965 kg (die Belastung durch den Binder b
dicht bei dem einen Auflager wird vernachlässigt).

Die gleichwirkende Vollast ist nach Seite 100 des M. B. 2. 3965 = 7930 kg.
Gewählt nach Seite 106 des M. B. für 8,00 t Belastung und 6,00 m Freilänge I Eisen Nr. 32.

2. und 3. Obergeschoß.

Deckenträger und Unterzüge. Träger 2.

Freilänge 5,67 m; Belastungsbreite 1,22 m.

Belastung 5,67 · 1,22 · 600 = 4150 kg. Gewählt I Eisen Nr. 26 nach Seite 106 des M. B. für 6,00 m Freilänge und 4,25 t Belastung. Auflagerdruck $\frac{4150}{3}$ = 2075 kg.

2

Die Träger 2 in den Seitenflügeln erhalten bei 5,80 m Freilänge und geringerer Belastungsbreite die gleiche Abmessung.

Träger 8.

Freilänge 5,57 m; Belastungsbreite rd. 0,50 m; Belastung gleichmäßig verteilt 5,57 · 0,50 · 600 = 2040 kg. Gewählt nach Seite 104 des M. B. I Eisen Nr. 21 für 2,00 t Belastung und 6,00 m Freilängo.

Träger 4.

Freilänge 3,51 m; Belastungsbreite $\frac{6,20}{6} = 1,33$ m.

Belastung gleichmäßig verteilt mit 3,51 · 1,53 · 600 = 2800 kg-Gewählt I Eisen Nr. 17 nach Seite 103 des M. B. unter 2,75 t Belastung und 3,50 m Stützweite.

Träger 5.

Größte Freilänge 2,37 m; Belastungsbreite 1,10 m. Gleichmäßig verteilte Last 2,37 · 1,22 · 600 = 1734 kg. Gewählt I Eisen Nr. 13 nach Seite 102 des M. B. unter 1,75 t Belastung und 2,50 m Freilänge.

Trigger 6

Mit Rücksicht auf die Ausführung der Decke gewählt wie vor I Eisen Nr. 13. Träger 7.

5,88 + 1,82 = 3,85 m. Freilänge 5,67 m; Belastungsbreite

Belastung 5,87 · 3,85 · 600 = 13100 kg.

Gewählt ein breitslanschiges Differdinger I Eisen Nr. 26
nach Seite 112 des M. B. unter 5,50 m Freilänge und sowohl 13,00 als 14,00 t Belastung.

Träger 8.

Freilänge 2,75 m. Belastung gleichmäßig verteilt: 1. Podest 2,75 $\cdot \frac{1,50}{2} \cdot 1000$ = 2060 kg

2. Korridordecke 2,75 $\cdot \frac{1,60}{2} \cdot 600 = 1320$,

3380 kg.

Gewählt I Eisen Nr. 18 nach Seite 102 des M. B. unter
3,26 t Belastung und 3,00 m Freilänge.

Träger 9.

Freilänge 3.46 m.



Abb 8

Belastung 1. durch Träger 2 mit drei Einzellasten von je 2075 kg. Die Entfernung der ersten Last

vom Auflager ist $\frac{0.545}{3.46} = 0.15$ l. Durch Zwi-

schenrechnung ergibt sich nach Seite 101, Fall 3, die den drei Lasten gleichwirkende Vollast zu 3,20 · 2075 = 3.20 . 2075 = 6640 kg

2. durch gleichmäßig verteilte Mauer- und Dach-

a) aufgehendes Mauerwerk 3,46 · 2,8 · 0,38 · 1600 = 5890 kg

b) Zuschlag für Hauptgesims und
Balustrade 3,46 · 600 = 2076 "
c) das halbe Erkerdach mit innerer

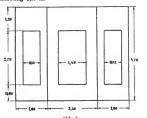
 $\frac{3,46+2,50}{2} \cdot \frac{1,30}{2} \cdot 400 = 776 ,$

d) Auflagerdruck des Binders a = 3965 ,, Sunme der gleichmäßig verteilten Last = 19347 kg.
Gewählt 2 breitfanschige Differdinger I Eisen Nr. 20 nach
Seite 112 des M. B. unter 3,50 m Freilänge und sowohl 19,00 t

als 20,00 t Belastung. Auflagerdruck: $2075 + \frac{2075}{2} + \frac{12707}{2} = 9467$ kg.

Träger 10.

Ausladung 1,30 m.



a) Belastung nach nebenstehender Abwicklung der Erkerwände:

1. Umfassungswände aus porösen Steinen

 $[(1,6 \cdot 2 + 2,5) \cdot 4,7 - (0,82 \cdot 2 + 1,4) \cdot 2,7] \cdot 0,38$ · 1300 = 9180 kg

 Zuschlag für Gesimse (2,5 + 2 · 1,6) · 100
 Decken- und Dachlast wie bei Träger 9 = 570= 776 10526 kg b) Decke zwischen den Konsolträgern $\frac{3.46 + 2,50}{3.46 + 2,50} \cdot \frac{1,3}{3} \cdot 600 = 1164 \text{ kg.}$

Die ermittelten 10526 kg wirken als Einzellasten an den

freien Trägerenden und zwar an jedem Ende etwa 10526 = 2632 kg. Die Last 1164 kg verteilt sich annähernd gleichmäßig auf die 3 Träger mit $\frac{1164}{2}$ = 388 kg. Die gleich den ermittelten Lasten wirkende Einzellast am freien Trägerende ist nach Seite 119 des M. B. 2632 + 388 = 2826 kg.



Gewählt nach Seite 120 des M. B. I Eisen Nr. 26 mit 3061 kg Tragfähigkeit bei 1,25 m Ausladung. Die Träger reichen bis zur Mittelwand und genügen nach der Berech-

reichen bis zur altteiswand und genugen nach der Berechnung des Trägers 2 auch zur Aufnahme der inneren Decken. Der Auflagerdruck A beträgt $631 + 3.88 + \frac{4150}{5} + \frac{2832 \cdot 1.9 + 388 \cdot 0.55}{5} = 2682 + 388 + 2075$ 2 6,18 +595 = 5690 kg.

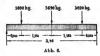
Träger 11.

Aus konstruktiven Rücksichten erhalten diese Zwischen-

träger die gleiche Höhe wie die Träger 20.587 kg Tragfähigkeit bei 2,20 m Freilänge. Die gesamte Belastung durch das Erkermauerwerk beträgt aber nur 10528 kg; die gewählten Profile haben somit mehr als ausreichende Stärke.

Träger 12.

Freilänge 3,46 m.



Belastung

1. gleichmäßig durch Ausmauerung 3,46 · 0,51 · 0,50 · 1600 = 1410 kg 2. durch 3 Auflager des Tragers 10 mit je 5690 kg.

Die Entfernung der ersten Last vom Auflager

ist 0,545 = 0.15 l. Durch Zwischenrechnung 3,46 ergibt sich nach Seite 101, Fall 3 des M.B. die den drei Lasten gleichwirkende Vollast zu

3,2 · 5690 = 18210 ,,

12681 kg.

Gesamtlast = 19620 kg. Gewählt 2 breitflanschige Differdinger I Eisen Nr. 20 nach Seite 112 des M. B. für 20,00 t Belastung und 3,50 m Freilänge

Auflagerdruck

Erforderliche Auflagerfläche
$$\frac{12631}{11} = 1148 \text{ cm}^3.$$

Gewählt Auflagerplatten 51 · 25 = 1275 cm2. Fensterträger im 3. Geschoß. Vorderfront.

Träger 13.

Freilänge 1,70 m.



Träger a.

Belastung durch Mauerwerk

1,70 (0,60 + 2,20) · 0,18 · 1600 = 990 kg.

Gewählt I Eisen Nr. 10 nach Seite 102 des M. B. unter
1,00 t Belastung und 2,00 m Freilänge.

Träger b.

2075 hg	2075 kg
-0.30 -	-0,30-
1.70	ACCUMENTATION OF THE PERSON OF
Abb	8.

Belastung

1. gleichmäßig durch Mauerwerk 1,70 · (0,50 + 2,20) 0,25 · 1600 = 1836 kg 2. durch zwei Träger 2 mit je 2075 kg. Diese

durch zwei irage: Lasten greifen $\frac{0.3}{1.70}$ = rd. 0,2 l vom Auflager

entfernt an. Die gleichwirkende Vollast ist nach Seite 100, Fall 2, des M. B. 1.6 · 2077 $1.6 \cdot 2075 = 3320$ Gesamtlast == 5156 kg.

Gewählt 2 I Eisen Nr. 14 nach Seite 102 des M. B. unter 5,00 t Belastung und 2,00 m Freilänge. Erforderliche Auflagerfläche $\frac{5156}{2 \cdot 11} = 234 \text{ cm}^2$.

Gewählt Auflagerplatten 38 · 13 cm = 494 cm2.

Hinterfront.

Triber 14 Freilänge 1.40 m.

Träger a.

Belastung durch Mauerwerk 1,40 (0,50 + 2,20) 0.13 · 1600 = 816 kg. Gewählt I Eisen Nr. 8 nach Seite 102 des M. B. unter 9,75 t Belastung und 1,50 m Freilänge.

Träger b.

Belastung 1. gleichmäßig durch Mauerwerk 1,40 (0,50 + 2,20) 0,25 · 1600 = 1510 kg

2. durch Träger 2 im ungünstigsten Falle in der Mitte mit 2075 kg: die gleichwertige Vollast beträgt nach Seite 100 des M. B. 2 · 2075 = 4150 Gesamtlast = = 5660 kg.

Gesamtlast = 5660 kg. Gesamtlast = 5660 kg. 5,50 t Belastung und 1,50 m Freilänge. Auflagerplatten 38 · 13 cm.

Fensterträger im 2. Stockwerk. Vorderfront.

Träger 15. Freilänge 1,70 m.

Träger a.

Belastung gleichmäßig durch Mauerwerk

1,70 · 1,50 · 0,13 · 1600 = 530 kg. Gewählt I Eisen Nr. 8 nach Seite 102 des M. B. unter 0,50 t Belastung und 2,00 m Freilänge.

Träger b.

Belastung

1. gleichmäßig durch Mauerwerk 1. gleichmäßig durch mauerwerk mit 1,70 · 0,70 · 0,25 · 1600 = 480 kg und 1,70 · 0,80 · 0,13 · 1600 = 280 " 2. wie Träger 13b durch Träger 2 mit 3320 " 480 kg

4080 kg. Gewählt 2 I Eisen Nr. 13 nach Seite 102 des M. B. unter 4,00 t Belastung und 2,00 m Freilänge. Auflagerplatten 38 · 13 cm.

Hinterfront

Träger 16.

Freilänge 1,40 m.

Träger a.

Belastung gleichmäßig durch Mauerwerk
1.40 · 1.50 · 0,13 · 1600 = 437 kg.
Gewählt nach Seite 102 des M. B. I Eisen Nr. 8 unter 0,50 t Belastung und 1,50 m Freilänge.

Trager b

1. Belastung gleichmäßig durch Mauerwerk 1,40 · 0,70 · 0,25 · 1600 = 392 kg und 1,40 · 0,80 · 0,13 · 1600 = 230 , 2. wie Träger 14b durch Träger 2 mit 4150 ,

4772 k Gewählt 2 I Eisen Nr. 12 nach Seite 102 des M. B. unter 4,75 t Belastung und 1,50 m Freilänge. Auflagerplatten 38 · 13 cm.

I. Obergeschoß.

Triiger 17.

Ausladung 1.25 m. Belastung durch Balkon als Einzellast am Ende wirkend mit $3.80 \cdot 1.30 \cdot 850 = 970 \text{ kg}.$

Da die Träger bis zur Mittelwand reichen und im Innern Da die Frager ols zur mitselwand reeinen und im innern die gleiche Belastung wie Träger 3 haben, wird wie bei Träger 3 Eisen Nr. 21 gewählt. Dieses besitzt nach Seite 120 des M. B. 1590 kg Tragfähigkeit bei 1,35 m Ausladung und genügt somit reichlich.

Träger 18.

Freilänge 3,80 m. Belastung gleichmäßig durch Balkondecke mit

$$3.80 \cdot \frac{1.20}{2} \cdot 850 = 1940 \text{ kg}.$$

Gewählt I Eisen Nr. 17 nach Seite 116 des M. B. mit 2158 kg Tragfähigkeit bei 4,00 m Freilänge.

Träger 19.

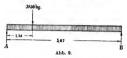
Freilänge 1,10 m. Belastung durch die 2 Geschoß hohe, 25 cm starke Korridorwand mit $1.10 (4.50 + 4.15) 0.25 \cdot 1600 = 3850 \text{ kg}$

Gewählt 2 E Eisen Nr. 10 nach Seite 118 des M. B. mit 5733 kg Tragfähigkeit bei 1,00 m Freilänge.

Auflagerdruck 3850 = 1925 kg. 9

Träger 20.

Freilänge 5,57 m. Belastungsbreite 1,10 m.



Belastung

I. gleichmäßig durch die massive Decke mit 5,67 · 1,10 · 600 = 3740 kg

2. Einzellast durch Träger 19 mit $\frac{3850}{2} \cdot 2 = 3850$ kg.

Die Entfernung dieser Last vom Auflager ist $\frac{1,28}{5.67} = 1,25$ l. Durch Zwischenrechnung ergibt

o.e., sich nach Seite 100, Fall 1. des M. B. die der Einzellast gleichwirkende Vollast zu 1,89 · 3850 = 5350 " QOUO ka

Gewählt I Eisen Nr. 30 als Mittelwert zwischen dem nach Seite 103 des M. B. unter 9,00 t Belastung und 5,50 m Frei-länge erforderlichen I Eisen Nr. 28 und dem auf Seite 106 für 9,00 t Belastung und 6,00 m Freilänge angegebenen I Eisen

Der Auflagerdruck B ist

$$\frac{3740}{2} + \frac{3850 \cdot 1,28}{5,67} = 1870 + 870 = 2740 \text{ kg}.$$

Träger 21.

Freilänge 4.25 m.

Abb. 10

Belastung

Nr. 32.

 durch 3 gleiche Einzellasten wie Träger 12 von je 5690 kg. Die Entfernung der ersten Last vom Auflager ist 0,94 = 0,22 l. Die gleichwirkende Vollast beträgt nach Seite

101 des M. B. $\frac{3.60 + 4.00}{2} \cdot 5690 = 21620$ kg.

2. Durch 2 symmetrische Streckenlasten über 0,40 m, je zusammengesetzt aus: 9 467 kg

25 487 kg. Die Entfernung der Last vom Auflager ist $\frac{0.20}{4.26}$ 1 = 0,06 L

Die gleichwirkende Vollast beträgt nach Seite 100 des M. B. rd. 0,4 · 25 487 = 10 194 kg. 3. Durch gleichmäßig verteilte Ausmauerung

4,25 · 0,70 · 0,64 · 1600 = 3040 kg.

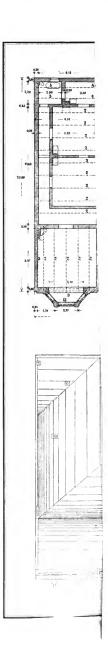
Gesamte gleichmäßig verteilte Last: 21620 + 10194 + 3040 = 34854 kg

Gewählt 2 breitflanschige Differdinger I Eisen Nr. 27 nach Seite 112 des M. B. unter 4,50 m Freilänge und 35,00 t Belastung.

Auflagerdruck $1\frac{1}{4} \cdot 5690 + 25487 + \frac{3040}{2} = 35542 \text{ kg.}$

Erforderliche Auflagerfläche $\frac{35\,542}{}$ = 2539 cm³. Gewählt Auflagerplatten 40 · 64 = 2560 cm3.





Freilänge 5,10 m.



I. Innerer Träger.

Belastung durch Decke mit $5.10 \cdot \frac{5.60}{2} \cdot 600 = 8570 \text{ kg.}$ Gewählt I Eisen Nr. 30 nach Seite 103 des M. B. unter 8,50 t Belastung und 5,00 m Freilänge.

II. Äußere Träger.



Belastung

a) gleichmäßig verteilt durch Ausmauerung und Brüstung mit 5,10 · 1,40 · 0,38 · 1600 = 4840 kg.

Streckenlast in der Mitte über 1,80 m.

1. Mauerwerk

 $\left[3,8 \left(4,5-0,8+4,25+2,2\right)-4 \cdot \frac{1,5\cdot 2,7}{9}\right] \cdot 0.88 \cdot 1600 = 15440 \text{ kg}$

2. Deckenlasten 3. Dachbinder a mit 2 · 3.5 · 5.60 · 600 = 11 090 ... 3 965 . 30 495 kg.

Die dieser Last gleichwirkende Vollast beträgt nach Seite 100, Fall 1, des M. B. 2 · 30 495 = 60 990 kg. c) seitliche Streckenlasten über 0,16 m je zusammengesetzt aus

 $\left[0.90\left(4.5 - 0.8 + 4.25 + 2.2\right) - 2 \cdot \frac{1.5 \cdot 2.7}{2}\right] \cdot 0.38 \cdot 1600 = 3090 \text{ kg}$

 $2 \cdot 0.90 \cdot \frac{5.60}{2} \cdot 600 = 3024$ 2. Deckenlasten

Die Entfernung dieser Last vom Auflager ist $\frac{0.08}{5,10}$ = rd, 0,02 l. Die gleichwirkende Vollast beträgt nach Seite 100, Fall 2, des M. B. 0,16 · 6114 = 980 kg.

Gesamte gleichmäßig verteilte Last:

4340 + 60 990 + 980 = 66 310 kg.

Gewählt 2 I Eisen Nr. 50 nach Seite 105 des M. B. unter 67.50 t Belastung und 5.00 m Freilänge.
Auflagerdruck (4340 + 30 495) \dag + 6114 = 23 532 kg.
Erforderliche Auflagerfläche \frac{23 532}{14} = 1681 cm^4.

Gewählt Auflagerplatten 64 · 30 = 1920 cm2.

Träger 23.

Freilänge 5,60 m. Belastet

2. durch 25 cm starke Zwischenward mit
5,60 (4,50 + 4,25) 0,25 · 1600 = 19 600 n

22 960 kg. Gewählt 2 I Eisen Nr. 34 nach Seite 103 des M. B. unter 23,00 t Belastung und 5,50 m Freilänge.

Erforderliche Auflagerfläche $\frac{22960}{1000} = 820 \text{ cm}^3$. Gewählt für die Auflager in der Front Platten 30 · 30 = 900 cm2.

Trilger 24.

Freilänge 6,1s m. Belastung gleichmäßig 1. Decken $\left(2 \cdot \frac{5,67 + 3,51}{2} + \frac{5,60 + 3,57}{2}\right) \cdot 6,13 \cdot 600 = 50 586 \text{ kg}$

2. durch 14 Stein starke Wand

6.18 (4.50 + 4.35) · 0.38 · 1600 == 32 600 83 186 kg

Gewählt 2 I Eisen Nr. 55 nach Seite 106 des M. B. unter 6,00 m Freilänge und 82,50 t Belastung.

Erforderliche Auflagerfläche 4 · 83 186 = 2971 cm².

14 Gewählte Platten 50 · 60 == 3000 cm2.

Triiger 95

Freilänge 5,78 m. Belastung gleichmäßig 1. durch Decken

 $5.78 \left(\frac{5.67 + 1.20}{2} \cdot 2 + \frac{5.60 + 1.0}{2}\right) 600 = 34965 \text{ kg}$ 2. durch 14 Stein starke Wand mit

6.13 (4.50 + 4.25) 0.38 · 1600 = 32610 ,,

Gewählt 2 I Eisen Nr. 55 nach Seite 106 des M. B. unter 67,50 t Belastung und 6,50 m Freilänge.

Erforderliche Auflagerflächen $\begin{array}{c} 6755 \\ 6755 \\ 2 \end{array}$ Gewählt Auflagerplatte $\begin{array}{c} 6755 \\ 2 \end{array}$ $\begin{array}{c} 6755 \\ 2 \end{array}$

Träger 26.

Freilänge 5,73 m.
Belastung gleichmäßig durch massive Decken mit
5,75 (5,9c + 2,0a) + 600 = 13430 kg.
Gewählt 2 I Eisen Nr. 30 nach Seite 106 des M. B. unter
14,00 t Belastung und 6,00 m Freilänge.
Erforderliche Auflagerflächen 1 13430 = 610 cm².

11 Gewählt Auflagerplatte 38 · 20 = 760 cm2.

Freilänge 1,60 m. Belastung

1. gleichmäßig durch Decke mit $1,60 \cdot \frac{1,00}{2} \cdot 600 = 480 \text{ kg}$

2. durch Träger 2 in der Mitte mit 2075 kg. Die-ser Last entspricht nach Seite 100, Fall 1, des M. B. die gleichmäßig verteilte Last 2 · 2075 = 4150

4630 kg. 4630 kg.

Gowählt 2 I Eisen Nr. 12 nach Seite 102 des M. B. unter
4,50 t Belastung und 1,50 m Freilänge.

Erforderliche Auflagerfläche

1 (480 + 2075) = 91 cm³.

Gewählt Platte 38 · 13 cm

Träger 28.

Gewählt wie vor aus konstruktiven Gründen 2 I Eisen Nr. 12 und eine Platte 38 · 13 om.

Auflagerdruck $\frac{1}{2}$ 1,80 $\cdot \frac{190}{2} \cdot 600 = \text{rd. } 460 \text{ kg.}$

Träger 29.

Freilänge 5,54 m. Belastung

1. gleichmäßig verteilt

5,54 · 1,10 · 600 = 3660 kg 5,54 (4,50 + 4,25) 0,25 · 1600 = 19390 " a) Decken b) Mauerwerk

2. Einzellast durch Träger 19 mit $\frac{3850}{2}$ = 1925 kg. Die Entfernung dieser Last vom Auflager be-

trägt $\frac{1,15}{5,54}$ = rd. 0,2 l. Nach Seite 100 des M. B.,

Fall 1, beträgt die gleichwirkende Vollast mit- $1,28 \cdot 1925 = 2460$ Gewählt 2 I Eisen Nr. 36 nach Seite 103 des M. B. unter

5,50 m Freilings und 25,50 t als auch 25,50 t Belastum. Erforderliche Auflagerfähet. $\frac{1}{5,54} = \frac{13050}{14} = \frac{13050}{14} = 932 \text{ cm}^2$. Gewählte Platten 88 · 25 = 950 cm².

Träger 30.

Freilänge 2,00 m. Belastung

1. gleichmäßig durch Mauerwerk

2.0 (0.50 + 4.50 + 4.25) 0.35 · 1600 = 7400 kg 2. durch Träger 19 mit 1925 kg als Einzellast in der Mitte angreifend. Die gleichwirkende Voll-last beträgt nach Seite 100 des M. B. 2 · 1925 = 3850 "

Gewählt 2 I Eisen Nr. 18 nach Seite 102 des M. B. unter 11,00 t Belastung und 2,00 m Freilänge.

Erforderliche Auflagerfläche \(\frac{1}{2} \) (7400 + 1925) = 424 cm².

Gewählt Platten 25 · 20 = 500 cm².

Träger 81.

Freilänge 3,00 m. Belastung gleichmäßig

1. Mauerwerk 3,0 (4,50 + 4,25) 0,25 · 1600 = 10500 kg

 $5.67 \cdot 3.0 \cdot 600 = 5100$,, 2. Decken

15600 kg. Gewählt 2 I Eisen Nr. 24 nach Seite 102 des M. B. unter

16,00 t Belastung und 3,00 m Freilänge Erforderliche Auflagerfläche $\frac{1}{2} \cdot 15600 = 709 \text{ cm}^2$. Gewählt eine Auflagerplatte 30 · 25 = 750 cm²·

Träger 32.

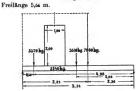


Abb 18 Belastung

1. gleichmäßig a) Ausmauerung $5.54 \cdot 0.60 \cdot 0.38 \cdot 1600 = 2020 \text{ kg}$ b) Decken $5.54 \cdot \frac{160 + 0.40}{2000} \cdot 600 = 3320 \text{ g}$

5840 kg. 2. Einzellast durch Träger 31 mit $\frac{15600}{9}$ = 7800 kg. Die

Entfernung der Last vom Auflager ist $\frac{2,90}{5,54}$ 1 = rd. 0,4 l. Die gleichwirkende Vollast ist mithin nach Seite 100 des M. B.

1,52 · 7800 = 14990 kg. 3. zwei Streckenlasten je zusammengesetzt aus Mauerwerk $\frac{1}{3}$ [3,24 (4,60 + 4,25) - 2 · 2,00 · 1,0] · 0,25 · 1600 = 4870 kg. Die eine

1 [5,24 (8,04 + 4,36) - 2 * 2,00 * 1,01 * 0,02 * 1,000 = 8,01 kg. Die eine der Lasten is 5,44 | 7 0,11 vom Auflager entfernt. Nach Seite 100 des M. B. beträgt mithin die gleichwirkende Voll-laut 0,72 * 4870 = 8510 kg.
Die andere Last von 4870 kg greift in der Entfernung

 $\frac{2,98}{1}$ l = rd. 0,5 l vom Auflager an. Die gleichwirkende von 5,54

Vollast ist mithin 2 · 4870 — 9740 kg.

Die Summe der gleichmäßig verteilten Last ist
5340 + 14980 + 33510 + 9740 = 33570 kg.
Gewählt 2 I Eisen Nr. 40 nach Seite 103 des M. B. unter
Spot Belastung und 5,50 m Freilänge.

Auflagerdruck A = $\frac{5840}{2} + \frac{7800 \cdot 2,8 + 4870 (4,88 + 2,88)}{5.544}$ = 2670 + 10130 = 12800 kg.

Erforderliche Auflagerfläche $\frac{12\,800}{100} = 1164$ cm³. Erforderliche Auflagerfläche $\frac{11}{11} = 1164 \text{ cm}^3$. Gewählt beiderseits Platten $35 \cdot 35 = 1225 \text{ cm}^3$.

Träger 33.

Freilänge 5,54 m. Belastung gleichmäßig

1. Mauerwerk $5.54(0.50 + 4.5 + 4.26)0.88 \cdot 1600 = 31150 \text{ kg}$ 2. Decken.

a) 1. Obergeschoß 5.54 · 1,60 + 2,00 · 600

b) 2. und 3. Obergeschoß $2 \cdot 5.54 \frac{1.82 + 1.0}{2} \cdot 600 = 9380$ 46 510 kg. Gewählt 2 I Eisen Nr. 45 nach Seite 103 des M. B. unter

47,50 t Belastung und 5,50 m Freilänge. Erforderliche Auflagerfläche $\frac{1}{4}$ 46 510 = 1661 cm².

Gewählt Platten 38 · 45 = 1710 cm2. Trager 34.

Freilänge 1,40 m.



Trager a.

Belastung gleichmäßig durch Mauerwerk.

1,40 · 1,75 · 0,25 · 1600 = 980 kg. Gewählt 2 I Eisen Nr. 8 nach Seite 102 des M. B. unter 1,00 t Belastung und 1,50 m Freilange.

Träger b.

Belastung

l. gleichmäßig durch Aufmauerung
mit 1,40·0,90·0,20·1600 = 500 kg.
2. im ungünstigsten Fall durch Träger 2 in der Mitte
mit 2075 kg. Die gleichwirkende Vollast ist nach Seite 100
des M. B. 2·2076 = 4160 kg.

Gesamte, gleichmäßig verteilte Last 4150 + 500 = 4650 kg. Gewählt 2 I Eisen Nr. 12 nach Seite 102 des M. B. unter 1,50 m Freilänge und 4,75 t Belastung. Auflagerplatten 51 · 10 cm.

Stfitze S.

Freie Höhe 3,90 m. Belastung



Gewählt nach Seite 16 und 17 des M. B. die Stütze $\frac{24}{40}$ aus 2 C Eisen Nr. 24 und 2 Universaleisen 400 · 12 mm mit 140,so t Tragfähigkeit bei 4,00 m Höhe.

Stütze S.

Freie Höhe 3.90 m. Belastung 11 480 kg Träger 23 Träger 24 41 590 13 430 = 6715 , Träger 26 460 Träger 28

60 245 kg 50 % Zuschlag für Exzentrizität 30 123 90 368 kg.



Gewählt nach Seite 14 und 15 die Stütze 18/30 aus 2 C Eisen Nr. 18 und 2 Universaleisen 300 · 12 mm mit 91,40 t Tragfähigkeit bei 4,00 m Höhe.

Abb. 16.

Erdgeschoß.

Träger 35.

Freilänge 5,47 m.

Größte Belastungsbreite $\frac{6,20}{5} = 1,34 \text{ m.}$

Belastung gleichmäßig verteilt

5,47 1,24 - 850 = 5760 kg.

Gewählt I Eisen Nr. 27 nach Seite 103 des M. B. unter 6,00 t Belastung und 5,50 m Freilänge.

Auflagerdruck $\frac{5760}{9}$ = 2880 kg.

Die Träger in den Seitenflügeln erhalten bei 5,54 m Freilange die gleichen Profile, da sie geringere Belastungsbreite haben.

Träger 36.

Freilänge 3,57 m. Belastungsbreite 1,24 m.

Gewählt I Eisen Nr. 20 nach Seite 96 des M. B., Tabelle d. unter 3,50 m Freilänge und 1,50 m Teilung.

Freilänge 3,00 m.

Belastungsbreite rd. 1,80 m. Gewählt I Eisen Nr. 20 nach Seite 96, Tabelle d, des M. B. unter 3,00 m Freilänge und 1,80 m Trägerentfernung.

Träger 38.

Freilänge 5,78 m. Belastung

$$5,78 \left(\frac{5,47}{2} + \frac{6,78}{6 \cdot 2} \right) 850 = 16\,070 \text{ kg.}$$

Gewählt ein breitflanschiges Differdinger I Eisen Nr. 28, das nach Seite 112 und 113 des M. B. unter 16,00 t Belastung und sowohl 5,50 m als auch 6,00 m Freilange genügt.

Auflagerdruck
$$\frac{16\,670}{2}$$
 = 8035 kg.

Träger 89.

Freilänge 6,00 m. Belastung

$$6,00 \cdot \frac{5,47 + 3,57}{2} \cdot 850 = 23\,050 \text{ kg.}$$

Gewählt ein breitflanschiges Differdinger I Eisen Nr. 34 nach Seite 113 des M. B. unter 23.00 t Belastung und 6,00 m Freilänge.

Auflagerdruck
$$\frac{23\,050}{9} = 11\,525$$
 kg.

Erforderliche Auflagerfläche
$$\frac{11525}{14} = 823 \text{ cm}^4$$
.

Erhält der 30 cm breite Träger eine Auflagerläuge von 30 cm, so ist die Auflagerfäche 30·30 = 900 cm². Eine Unterlagsplatte ist mithin nicht erforderlich.

Träger 40.

Freilänge 5,10 m.

Belastung durch Decke 5,10 · 5,47 + 0,20 · 850 = 12 290 kg. Gewählt I Eisen Nr. 34 nach Seite 103 des M. B. unter 12,00 t Belastung und 5,00 m Freilänge.

Erforderliche Auflagerfläche $\frac{1}{2} \cdot 12290 = 440 \text{ cm}^2$.

Gewählt Auflagerplatten $25 \cdot 20 = 500 \, \text{cm}^2$.

Träger 41.

Freilänge 4,25 m.

Belastung

$$4,25 \cdot \frac{5,47 + 0,20}{2} \cdot 850 = 10260 \text{ kg}.$$

Gowählt I Eisen Nr. 32 nach Seite 103 des M. B. unter 11,00 t Belastung und 4,50 m Freilänge.

Erforderliche Auflagerfläche $\frac{1}{2}$ 10 200 = 367 cm³.

Triiger 42.

Gewählt Platten 25 · 20 = 500 cm².

Freilänge 1.40 m.

Träger a.

Belastung gleichmäßig durch Mauerwerk 2,50 · 0,25 · 1,40 · 16(0) = 1400 kg. Gewählt nach Seite 103 des M. B. 2 I Eisen Nr. 8 bei 1,50 t Tragfähigkeit und 1,50 m Freilänge.

Träger b.

1,76 Light

Belastung 1. gleichmäßig durch Mauerwerk 1,60 · 0,25 · 1,40 · 1600 = 2. im ungünstigsten Falle durch 896 kg Träger 35 in der Mitte mit

Vollast beträgt nach Seite

100 des M. B. 2 · 2880 = 5760 " 6656 kg. Gewählt 2 I Eisen Nr. 14 nach Seite 102 des M. B. bei 1,50 m Freilänge und 6,50 t als auch 7,00 t Belastung.

Auflagerplatten 51 · 10 cm.

Stütze S,

Freie Höhe 4,00 m. Belastung

1. Träger 38 2. Träger 39 8 035 kg 11 525 19 560 kg.

Zuschlag für Exzentrizität $50\%_0 = 9780$ 3. zentrische Last durch Stütze S, 88138= 9 780 " 117 478 kg



Gewählt aus konstruktiven Gründen wie bei Stütze S, Stütze 24 die nach Seite 16 und 17 des M. B. unter 4,50 m Freilänge und 136,00 t Tragfähigkeit aus 2 LEisen Nr. 24 und 2 Universaleisen 400 · 12 mm besteht. Der Auflagerdruck ist 19 560 + 88 138 = 107 698 kg.

Die Fußplatte erhält eine Sandsteinunterlage; die erforderliche Auflagerfläche wird somit 107 698 = 4308 cm².

Gewählt Fußplatte $65 \cdot 70 = 4550 \text{ cm}^2$.

Stütze S.

Freie Höhe 4,80 m. Belastet

1. wie Stütze S, mit und 19 560 kg 9 780 2. durch Stütze S, mit 60 245 ... 89 585 kg.



Gewählt Stütze $\frac{18}{30}$ nach Seite 14 und 15 des M. B. unter 4,50 m Freilänge und 95,80 t Tragfähigkeit aus 2 \Box Eisen Nr. 18 und 2 Universaleisen 300 · 14 mm.

Der Auflagerdruck ist 19 560 + 60 245 = 79 805 kg.

Erforderliche Auflagerfläche $\frac{79\,805}{95}$ = 3192 cm².

Gewählt eine Fußplatte 60 · 60 = 3600 cm*.

Kellergeschoß.

Träger 43.

Freilänge 5,37 m. Belastung

$$5,87 \cdot \frac{6,10+3,44}{2} \cdot 850 = 21770 \text{ kg}.$$

Gewählt ein breitflanschiges Differdinger I Eisen Nr. 32 nach Seite 112 des M. B. unter 22,00 t Belastung und 5,50 m

Träger 44.

Freilänge 2,00 m.

Belastung im ungdustigsten Falle durch 2 Träger 35 mit je 2880 kg und einer Entfernung von rd. ‡1 vom Auflager. Die den beiden Lasten entsprechende Vollast ist nach Seite 100, Fall 2, des M. B. 2: 2880 = 5760 kg. Gewählt Eisen Nr. 19 nach Seite 102 des M. B. mit 6,00 t Belastung bei 2,00 m Freilänge.

Träger 45.

Freilänge 1,80 m. a) Innerer Träger.

Belastung gleichmäßig

 $1.80 \cdot \frac{180}{9} \cdot 850 = 1380 \text{ kg}$ 1. Decke 2

2. Aufmauerung 1,80 · 0,25 · 0,60 · 1600 = 430 " 1810 kg.

Gewählt I Eisen Nr. 13 nach Seite 102 des M. B. unter 2,00 t Belastung und 2,00 m Freilänge.

b) Vordere Triger.

Belastung gleichmäßig durch Aufmauerung mit 2 · 430 = 860 kg.

Gewählt 2 I Eisen Nr. 8 nach Seite 102 des M. B. unter 1,00 t Belastung und 2,00 m Freilänge. Auflagerplatten 77 · 13 cm.

Träger 46.

Freilänge 1,40 m.

Träger a.

Belastung wie bei Träger 42a, deshalb auch wie dort ge-wählt 2 I Eisen Nr. 8.

Trager b.

Belastung 1. gleichmäßig durch Aufmauerung mit

 $1,40 \cdot 0,50 \cdot 0,38 \cdot 1600 = 430 \text{ kg}$

durch Träger 35 im ungünstigsten Falle in der Mitte mit 2880 kg. Die gleichwirkende Vollast ist nach Seite 100 des M. B., Fall 1, 2 · 2880

 $2 \cdot 2880 = 5760$, 6190 kg.

Gewählt 2 I Eisen Nr. 13 nach Seite 102 des M. B. unter 6,00 t Belastung und 1,50 m Freilänge. Auflagerplatten 64 · 13 cm.

Vorderhaustreppe.

Die Treppe erhält Stufen und Podeste aus Kunstsand-stein auf I Eisen; Wangenlänge 3,50 m; Lauf- und Podest-breite 1,40 m.

Gewählt nach Seite 178 des M. B., Tabelle für schwere Treppen, für die Wangen LEisen Nr. 17 und nach Seite 178 des M. B. für die Podesträger I Eisen Nr. 24.

Nebentreppe.

Die Stufen bestehen aus Eisenblech mit Holzbelag. Wangenlänge 1,50 m; Laufbreite 1,00 m.

Gewählt nach Seite 178 des M. B., Tabelle für leichte Treppen, für die Wangen I Eisen Nr. 8 und nach Seite 177 für die Podestträger I Eisen Nr. 13.

ANHANG.

Zahlen-Tafeln,

I. Elastizitäts- und Festigkeitszahlen,

zulässige Beanspruchungen.

Baustoff.	Ela	stizitātsma	8 E		portio tsgren		1	Festigkeit ft	ir		8	ulässi pruch ender	ung b	ei
Dauswii.	Zug	Druck	Biegung	Zug	Druck	liegong	Zug	Druck	Schub	liegung	Zug	Druck	Schub	Biegus
	kg em²	kg/em²	kg em²	kg em²	kgem	kg em	kg cm²	kg em²	kg cm	kg cm	kg em²	kg em	kg en	kgem
Kiefernholz	90 000	96000	108000	-	155	200	790	280	45	470	3100	60	10	60
Fichtenholz	92000	99 000	111000		150	230	750	245	40	420	1		-	
Richenholz	108000	103000	100000	475	150	215	965	345	75	600	100	80	20	80
Buchenholz	180000	169000	128 000	580	100	240	1340	320	85	670	100	80	20	80
Schweißeisen	2000000	2100000	1800000	1300	und	mehr	3300-4000	1800 und mehr	1	uze	750	750	600	750 (1000)
Flußeisen	2150000	-	2000000				34004400	und mehr	Statt Druckfestig-	bzw. Quetschgrenze maßgebend.	875 (1000)	875	700 [750]	875 (1000)
Flußstahl	2 200 000	2,3 00000	2100000		0-5		4500-10000	und mehr	tt De	Quet	-	-	-	-
Stahlguß	2150000	-	_	2100	und	mehr	35007000	und mehr	Sta	brw	*****	-	-	-
	750000 -1050000	1000000	-	-	-	-	1200-2400	7000-8500			250	500	200	250
Granit, Diorit, Syenit	1 2 2							800-2000				45		
Basalt	Elastiritate- te I, S. 364.					-		1000-3200	1			75		
Basaltlava	I get							500				40		
Bruch- u. Quadersandstein	das Elasi Hütte I,							300-1000				15.30		
Kalkstein	Hat							400-2000				25		
Kunstsandstein	Nabere Angaben über maß der Steine vgl.	i					47	450				45		
Klinkerziegelsteine	9 6							300-900						
Mittelbrandziegelsteine	e de la							200300						
Schwachbrandziegelsteine.	8.2							150 - 200						
Ziegelmauerwerk	2 0							140						
Porige Vollsteine	ag g			, ,		1		150						
Guter Kalkmörtel	N 2 "							40						
Kalksteinmauerwerk in														
Kalkmörtel						и						5		
Ziegelmanerwerk (gewöhn).	l i													
in Kalkmörtel												7		
Ziegelmauerwerk (greibal.)		1				9						11		
in Zementmörtel												(12)		
Klinkermauerwerk, bestes											1	12-14	1	
in Zementmörtel												(14-90)	- 1	
Mauerwerk aus porigen		i											1	
Steinen	150000										1	3-6	- 1	
Beton je nach Mischung	-220000 -220000			- 1				180 - 240				20-45		
Baugrund, guter	- 220000											2.5-5.0		
" feinsandiger .												1,6-2,5		
							1			- 1			-	

II. Belastungsannahmen.

a) Eigengewichte der Baustoffe.

Vorschriften

der Berliner Bau-Polizei vom 21. Februar 1887 und der Bauabteilung des preußischen Ministeriums der öffentlichen Arbeiten vom 16. Mai 1890.

Baustoff	kg/ebm	Baustoff	kg chm
Erde, Lebm und Sand	1600	Basalt	3200
Kies	1800	Asphalt	1500
Klinker - Mauerwerk in Zementmörtel .	1800	Schlacken und Koks- asche	600
Ziegel - Manerwerk aus vollen Steinen	1600	Gips, gegossen Schiefer	970 2700
Desgl. aus porigen Steinen	10001200 (B. B. P. 1800) 1300	Glas	2600 600 650 800
Desgl. aus porigen Lochsteinen	900	Buchenholz	750 7250
Mauerwerk aus Schwemmsteinen.	(B. B. P. 1100) 850	Schweißeisen	7800 7850
Desgl. aus Kalkstein Desgl. aus Sandstein	2600 2400	Flußstahl und ge- walzter Stahl Blei	7860 11420
Desgl. ans Granit oder Marmor	2700	Bronze	8600
Beton, je nach Zu- sammensetznng .	1800-2200	Kupfer	8900 6860
Beton mit Eisenein- lage	(B. B. P. 2000) 2400	Zink, gewalzt	7200

b) Eigengewichte und Belastungen im Hochbau.

 Vorschriften der Bauabteilung des preußischen Ministeriums der öffentlichen Arbeiten vom 16. Mai 1890.

Die mit einem Stern versehenen Angaben sind nicht in den Vorschriften enthalten.

A. Zwischendecken.

Eigengewichte der Zwischendecken.

Holzdecken	kg/m*	Holzdecken	kg/m"
		ken von Mitte zn Mitte Balken 24 · 26 cm.	
Balkenlage mit ge- strecktem Windel- boden, Lehmschicht (nach Abzug der Stangen) 10 cm stark	230	Desgl., aber statt Fuß- boden ein Gips- oder Lehmestrich 5—7 cm stark	310
Balkenlage nur mit Fußboden, 3,5 cm stark	70	dem Deckenschalnng 2 cm stark, gerohrt nnd gepntzt	250
Balkenlage mit Stülp- decke darüber, 3,0 cm stark, sowie Lehm- schicht 10 cm stark	210	Desgl., aber statt Fuß- boden ein Gips- oder Lehmestrich 5-7 cm stark	340
Balkenlage mit halbem Windelboden, Lehm- füllung bis Unter-		Balkenlage mit ganzem Windelboden, anch unterhalb mit Lehm-	
kante Fußboden 11 cm stark, sowie Fußboden 3,5cm stark	220	besatz bis Unter- kante Balken, sowie Fußboden 3,5 cm stark	360

Gewölbte Decken	kg/m²	Gewölbte Decken	kg/m²

Kappenstich = 1...

Verfüllung mit Sand oder Koksasche einschl. Hintermanerung bis Scheitelhöhe. Lagerhölizer des Fülbodens 10 · 10 cm, 0,8 m von Mitte 2n Mitte, Dielen 3,5 cm stark. Die amtlichen (nicht mit einem Stern versehenen) Gewichte verstehen sich ausschließlich des Gewichts der eisernen Träger. Bei Verfüllung des Rannes zwischen den Lagerhöltern erhöht sich die Belastung nm 140 kg/m².

Preußische Kappe bis 2,0 m Spannweite, 1/2 St. st., aus Voll- steinen	370	Koenensche Voutenplat- tendecke (bei 36 cm Konstruktions-Höhe, ohne Fußboden) für	
Desgl, aus porigen oder		500 kg/m ² Nutzlast	300*
Lochsteinen	310	Kleinesche Decke	
Desgl. aus Schwemm- steinen	260	(Schwemmsteine oder porige Lochsteine mit Ansfüllung, Pntz and	
Preußische Kappe 2 bis 3 m Spannweite, 1/2 St. st., aus Vollsteinen .	440	Fußboden) bei Holz- fußboden	210*
Desgl. ans porigen oder Lochsteinen	380	Desgl. bei Steinfuß- boden	290*
Desgl. ans Schwemm- steinen	3 3 0	Desgl. bei Hofkellern und Durchfahrten	350°
Kappe aus Zement- Kiesel - Beton mit 1,5 m Spannweite	370	Treppen mit Kleine- schen Decken-Kon- struktionen	290*

Nutzlast der Zwischendecken.

Art der Nutzlast	kg/m²	Mittleres Gewicht zu lagernder Stoffe	kg cha
Nutzlast für Wohn- und		Heu (nnd Stroh)	100
und kleine Dienst-		Weizen	760
gebände, ansschließ-		Roggen	680
lich etwaiger beson-		Große Gerste	680
derer Belastung durch		Kleine Gerste	510
Akten usw	250	Hafer	430
Nutzlast für größere		Erbsen (Bohnen, Linsen)	850
Geschäftsgebäude	400	Torf	600
	100	Brannkohlen	650
Nntzlast für Versamm-		Steinkohlen	900
lungssäle	400	Koks	450
Nutzlast für Decken		Eis	910
unter Durchfahrten		Aktengerüste, Bücher-	
oder befahrbaren Hö-		schränke u. dgl	500
fen, wenn nicht		Hausmüll	660
größere Einzellasten		Mehl	700
(z. B. Raddrücke) zu		Grieß	650
berücksichtigen sind	800	Hirse	850
	440	Rüb- und Leinsaat	650
Nutzlast för Treppen .	400	Kartoffeln	700
(B. B. P.)	500	Zucker	750
Menschengedränge	400	In Säcken geschich	
		rechnen.	ne zn

B. Dächer.

Eigengewichte der Dächer einschl. Sparren, Latten, Deckmaterial, Mörtel.

Wenn nicht besondere Angaben gemacht sind, so ist die Sparrenentfernung 1,50 m, Sparrenstärke 13 16 cm und die Lattenstärke 4 · 6 cm.

Art des Daches	Gewicht für 1 m² schräger Dachfläche	r 1 m ² Gewicht für einen Quadratmeter wagerechter Projektion de Irräger Dachfläche in Kilogrammen bei einer Neigung von: chfläche												
	kg/m ^a	1/1	1/1,5	1/2	1 2,5	1/3	1 3,5	1/4	1/4,6	1/5	1/10			
Einfaches Biberschwanzdach	90	127	108	101	_						1_			
Biberschwanzdoppeldach	120	170	144	134	129		_							
Kronendach	130	184	156	145	140	_		_			=			
Pfannendach	90	127	108	101	140	_		_			_			
Desgl. auf Schalung, 2,5 cm stark, und dar-		120	100	101										
über Lattung	110	156	132	123	_	_	_	_		-	_			
Deutsches Schieferdach auf Schalung, 2,0 cm	1		200								1			
stark	85	120	102	95	92	_	_	_	-	_	-			
Falzziegeldach	110	156	132	123	118	_		_	_	-	-			
Zinkdach auf Schalung, 2.5 cm stark	40	57	48	45	43	42	42	41	41	41	40			
Teerpappdach auf Schalung, 2,5 cm stark .	35	50	42	39	38	37	36	36	36	36	35			
Wellblechdach auf Winkeleisen (Wellblech			1								1			
150 · 40 · 1.5 m. L-Fetten. 2 m frei-							1		1					
tragend bei 2 m Abstand)	25	35	30	28	27	26	26	26	26	26	25			
Holzzementdach einschl. Schalung, 3,5 em														
stark und Sparren 13 · 18 cm stark .	180	_	-	-	-	-	-	_	-	_	180			
Glasdach auf Sprossen einschl. dieser, Glas									1					
4 mm stark (Sprossenabstand 0,45 m)	20	28	24	22	22	21	21	_	_	-	-			
Desgl. Glas 5 mm stark (Sprossenabstand														
0,65 m)	25	35	30	28	27	26	26	_	i -		_			
Desgl. Glas 6 mm stark (Sprossenabstand					1									
0,55 m)	30	48	36	34	32	32	31	_		_	-			

Vorschriften der Berliner Bau-Polizei vom 21. Februar 1887. Eigengewichte und Belastungen von Bauteilen.

Bauteile	Eigengewicht kg m²	Nutzlast kg m'	Gesamtbelastun kg m ⁵
Balkenlage in Wohngebäuden	250	250	500
Desgl. in Fabrik- und Lagergebäuden	250	500	750
Desgl. in Getreidespeichern einschl. Belastung (zum Nachweis)	200	300	850-1000
Gewölbte Decken, Kappen 1, St. st. aus porigen Steinen in Wohn-			630-1000
gehänden	350	250	600
gebäuden	380*	370*	750*
Gewölbte Decken (desgl.) in Fabrikgebänden	380*	620*	1000
Gewölbte Decken unter Durchfahrten und befahrenen Höfen, Kappen	9(4)	020	1000
1 St. st	570*	680*	1250
Wellblechdecken einschl. Belastung (zum Nachweis)	010	000	500-1000
Gewölbte Treppen	500	500	1000
Hölzerne Treppen	100*	500	600*
Eiserne Troppen oline Ausmauerung	150*	500	650*
Dachflächen in der wagerechten Projektion, einschl. Schnee- und	100	000	000
Winddruck, gemäß der Neigung:			
bei Metall- und Glasdeckung			125-150
bei Schieferdeckung	1		200-240
bei Ziegeldeckung			250-300
bei Holzzementdeckung			350
Steile Mansardendächer			400
Rangkonstruktionen in Theatern	900*	400*	600*
Schnürböden in Theatern	250*	150*	400*
Tresordecken und Tresorböden	1550*	450*	2000
Rabitzplatten unter massiven Decken, bei 4 cm Stärke	70*		70*
Fußboden der Eisenbahngüterschuppen	1.0		1500*

^{*)} In den Vorschriften der Berliner Bau-Polizei nicht enthalter

c) Gewichte eines m² Wandmauerwerkes in Kilogrammen

mit beiderseitigem Putz.

Wand	stärke	Erforderliche Ziegel	Erforderlicher Mörtel	Gewicht kg		
Steine	em	Stück	cbm			
1/2	12	50	0,605	250		
1	25	100	0,07	450		
11/2	38	150	0,105	650		
2	51	200	0,14	850		
21,	64	250	0,175	1050		
3	77	300	0,21	1250		
S1 .	90	350	0,245	1450		

III. Normalprofile für Walzeisen.

1. I-Eisen.

(Doppel-T-Eisen oder I-Eisen).

Normalingen = -(-10) in, Größte Lingen = 14-18 in. Nögung der inneren Flanschlichen 14×11 , (od 1:7). Abrundungs-hährener zwieden Steg und Flansch H = d. Abrundungshährener der inneren r = 0.94. Die Flanschlätzte r = 10.94. The Stansch r = 0.94 in r = 10.94 is the Abraha Zweier Frisien, wobet die Hauptträgheitmonnente gleich groß sind $(-1 = J^2)^2$, p ist das Maß zwischen den inneren Abrundungen der Flansche.



Profil-	Nummer 96		30	•	10	=	13	13	#	12	9	12	ž		2 2	2 8	22 23	24	191	26	27	887	23	30	32	90	36	200	_	_	27	_		99
hen.	d = 26 mm	cms	!		1	1	1	-	1	-	1	1	1	1	!	1		-		1	1	1	1	1	1	1	1	1	95,5	108,1	121,7	136,4	150,9	180.8
Flansel	d = 24	cmi	1	1	ï	İ	ı	I	I	meter		I	ı	i	1	i	1	1	ı	-	į	I	1	I	I		EX.3	87,3	97,3	109,9	123,7	138,4	153,1	183 0
n in den	$d = \frac{22}{2}$	cm ²	1			1	1	ı	1	1	ı	1	ı	-	}	1	1 1	I	1	1	1	I	ı	1:	62,8	9,02	29,8	89,0	0,66	111,8	125,6	140,5	155,2	185.6
on 4 Niete	d == 20 mm	cta?	1	1	!	1	1	l	ı	ı	!	ı	ı	1	1	ı	1 1	1	ı	1	45,3	48,8	52,2	26,0	63,9	72,1	81,4	90,6	100,7	113,6	127,6	142,5	157,4	1880
Netto-Querschuitte bei Abzug von 4 Nieten in den Planschen.	d == 18	ctn2	1	ı	i	ì	-	1	ı	ı)	ı	ı	1	ı	ı	1 1	36.7	39,8	13,1	46,5	50,1	53,5	57,3	65,2	73,5	83,0	95,2	102,4	115,4	1	*	1	
nuitte bei	d = 16 mm	CHI	1	i		J			ı	1	Į.	ı	1	ĺ	1 2	e (,	34.5	37.7	41,0	44,3	47,7	51,3	54,*	9'80	9'99	75,0	1	1	1	1	1)	1	1
o-Quersel	d = 14	rmi	1	ı	ı	I	ı	1	1	ı	1	L	22,1	24,5	27,1	2,47	35.5	38.8	15.1	45,4	48,9	52,5	0,90	59,9	ı	ı	1	1	1	1	ı	ı	1	1
Nett	d=12	cm	1	ı	1	ï	1	1	ı	16,1	18,3	50,4	6,10	20,3	0,000	30,7	36.6	39,s	13,3	-	ì	ļ	1	ı	ì	1	1	1	ı	!	1	ì	1	1
Grade	4	nun	09	89	92	7	65	105	109	119	126	134	27:	<u>-</u>	501	701	281	199	200	500	217	225	233	016	256	273	290	306	355	343	364	324	404	444
Mitten- abstand S	1.00	mm	61,4	69,4	2,13	6,48	8,26	100,6	108,6	116,3	124,1	132,0	139,8	141,6	155,6	103,8	179.1	186,7	194.5	202,2	210,0	217,5	295,2	232,6	6,115	263,0	278,1	293,3	308,2	328,1	346,7	365,1	384,8	191.6
Ver-	Way Wy	2	6,50	6,80	7,01	7,83	7,38	7,57	-, 65	2,83	7,92	8,02	2 0	8,30	9 5	2,31	n 0	8,50	8,54	8,28	8,76	8,91	8,99	9,07	9,83	9,40	9,53	9,67	9,78	9,89	10,1	10,1	10,3	10.3
11		em,	2,99	3,81	1,86	5,99	7,38	8,85	10,7	10,0	14,7	17,1	19,8	9,77	0,00	2,00	36.9	41.6	16,4	9,09	0'99	8,09	66,1	71,9	84,6	98,1	114	131	150	176	203	234	267	349
Trägheitsmomente J und Widerstandsmoment W	3,4	cm,	6,28	8,16	19,2	16,3	21,4	27,4	35,2	13,7	54,8	66,8	81,3	36,2	111	130	185	220	255	287		363	-		-			-	-	-	1722	-		3486
Trägheitsmomente J Widerstandsmoment	Wx	ctus	19,4	95,9	34,1	43,3	54,5	67,0	81,7	2,78	117	137	161	ĝ :	214	662	314	353	396	111	-	541	-	-		-			_	-		_	-	3602
Tra	Js	cm,	777,7	117	170	538	327	435	572	134	933	1165	1444	6071	2133	2002	3605	4239	1954	5735	6623	7575	8619	9785	12493	15670	92261	23978	29173	36956	-			99054
Gewicht für 1 m	Länge	N. P.	5,95	2000	8,33	9,63	11,15	12,64	14,29	16,01	17,90	19,78	21,90	29,91	26,82	05,55	33.44	36,19	39,01	41,84	14,83	47,49	50,87	54,17	60,99	68,06	76,13	84,00	-	-	115,40	-	_	166.42
	Flansch	netn	5,9	6,3	6,8	2,2	2,7	8,1	8,6	9,0	9,5	6,6	10,4	10,8	11,3	11,7	10,10	13,1	13,6	14,1	14,7	15,2	15,7	16,2	17,3	18,3	19,5	20,5	21,6	23,0		_	27,0	30.0
Abmessungen der Profile	Steg	man	3,9	B1	4,5	2,4	5,1	5,4	2,0	6,0	6,3	9,9	6,9	27.7	, t	8.	c o	8.7	6,0	9,6	2,6	10,1	10,4	10,8	11,5	12,2	13,0	13,7	14,4	15,3	16,2	17,1	18,0	19.0
messunger Profile	3reite	Bitti	27	46	20	51	238	65	99	99	7	28	20 8	2	3. 3	F6.	10.5	106	110	113	116	119	155	125	131	137	143	149	155	163	120	178	185	900
AP	Hobe F	mm	08	06	100	110	120	130	1.40	150	160	120	180	130	200	012	930	240	950	560	970	980	065	300	350	340	360	380	400	465	120	475	200	550
Quer-	schnitt Höhe Breite	cm,	7,57	8,93	10,6	10,3	14,0	16,1	18,0	219,4	22,8	25,2	0,121	30,5	33,4	50,3	49,8	16,1	49,7	53,3	57,1	61,0	64,8	0,69	22,2	86,7	62'0	107	118	132	147	163	179	213
Profil.	Nummer		×		91	=	23	13	7	2	91	12	oc s		02 7	17	2 22	+77	5.5	26	27	× 51	29	30	61	7	36	38	07	121		474	20	93

2. Gleichschenklige



Normallängen = Größte Längen = Abrundungshalbmesser der inneren Abrundungshalbmesser der Schenkelenden

Profil-	Quer-		sungen Profile	Ge- wicht für		werpun abstand			Trägh	eits- und	Widers	tandsmo	mente	
nummer	schnitt	Breite b	Stärke d	1 m Länge	10	e	v	J_b	J_{ℓ}	W_{l}	J_y	W_y	J_x	W _{ar}
	cm,	mm	mm	ke	cm	em	cm	em4	cm4	cm ^g	cm ⁴	em²	cm ⁴	cm ¹
11	0,82	15	3 4	0,68 0,88	1,06	0,67	1,02	0,38	0,15 0,18	0,147	0,06	0,08	0,24	0,2
2	1,19 1,45	20	3 4	0,88	1,41	0,85	1,40	0,78 1,07	0,88 0,48	0,275	0,15	0,17	0,62	0,4
21	1,42	25	3	1,18	1,77	1,08	1,77	1,53 2,08	0,79	0,446	0,81	0,30	1,27 1,61	0,1
3	2,27 3,27	30	6	1,78 2,57	2,18	1,24	2,11 2,04	3,5 5,5	1,80 2,48	0,652	0,78	0,61 0,78	2,85	1,:
31	2,67 3,87	35	6	2,09 3,04	2,47	1,41	2,50	5,8 8,6	2,96 4,13	1,18 1,71	1,24	0,88	4,88 6,50	2,6
4	3,08 4,48 5,80	40	6 8	2,42 3,51 4,55	2,88	1,58 1,70 1,81	2,88 2,80 2,72	8,3 12,8 17,4	4,47 6,85 7,90	1,55 2,27 2,90	1,85 2,67 3,35	1,17 1,57 1,81	7,09 9,98 12,4	3,
41	4,30 5,86 7,34	45	5 7 9	3,38 4,60 5,76	3,18	1,81 1,92 2,04	3,22 3,14 3,06	14,9 21,2 27,8	7,85 10,4 12,6	2,44 3,81 4,12	3,25 4,39 5,40	1,80 2,28 2,65	12,4 16,4 19,8	3,1 5,1
ě	4,80 6,56 8,24	50 -	5 7 9	3,77 5,15 6,47	3,54	1,98 2,11 2,21	3,50 3,51 3,44	20,4 29,0 38,0	11,0 14,5 17,9	3,06 4,13 5,80	4,59 6,02 7,67	2,82 2,85 3,47	17,4 23,1 28,1	4,5 6,5 7,5
51	6,81 8,23 10,07	55	6 8 10	4,95 6,46 7,90	3,80	2,21 2,38 2,43	3,94 3,86 3,78	32,8 44,2 56,0	17,3 22,1 26,8	4,39 5,73 6,96	7,24 9,35 11,27	3,27 4,03 4,84	27,4 34,8 41,4	7, 8, 10,
6	6,91 9,03 11,07	60	6 8 10	5,42 7,09 8,69	4,24	2,39 2,50 2,88	4,31 4,33 4,15	42,5 57,5 72,8	22,7 29,2 34,8	5,27 6,38 8,39	9,43 12,1 14,6	3,95 4,85 5,58	36,1 46,1 55,1	8, 10, 13,
61	8,7 11,0 13,2	65	7 9 11	6,83 8,61 10,34	4,60	2,68 2,73 2,83	4,85 4,57 4,50	63 82 101	33,4 41,8 48,7	7,18 9,06 10,8	13,8 17,2 20,7	5,25 6,31 7,30	53,0 65,4 76,8	11, 14, 16,
7	9,4 11,9 14,3	70	7 9 11	7,38 9,34 11,23	4,95	2,79 2,90 3,01	5,03 4,95 4,87	79 102 126	42,s 52,5 62,0	8,41 10,8 12,7	17,6 22,0 26,0	6,29 7,57 8,65	67,1 83,1 97,6	13, 16, 19,
71	11,5 14,1 16,7	75	8 10 12	9,03 11,07 13,11	5,80	3,01 3,12 3,24	5,37 5,29 5,21	111 140 170	59,0 71,0 82,5	11,0 13,4 15,8	24,4 29,8 34,7	8,11 9,54 10,71	93,s 113	17, 21, 24,
8	12,3 15,1 17,9	80	8 10 12	9,88 11,86 14,05	5,66	3,20 3,31 3,41	5,74 5,66 5,59	135 170 206	72,0 87,5 102	12,5 15,5 18,2	29,6 35,9 43,0	9,25 10,8 12,8	115 139 161	20, 24, 28
9	15,5 18,7 21,8	90	9 11 13	12,17 14,68 17,11	6, 38	3,59 3,70 3,81	6,45 6,38 6,30	216 266 317	116 138 158	18,0 21,5 25,1	47,8 57,1 65,9	13,8 15,4 17,8	184 218 250	28, 34, 39,
10	19,2 22,7 26,2	100	10 12 14	15,07 17,82 20,57	7,07	3,99 4,10 4,21	7,18 7,10 7,02	329 398 468	177 207 235	24,7 29,2 33,5	73,8 86,2 98,3	18,4 21,0 23,4	280 328 372	39, 46, 52,
11	21,2 25,1 29,0	110	10 12 14	16,64 19,70 22,75	7,78	4,34 4,45 4,54	7,93 7,85 7,79	438 529 621	239 280 319	30,1 35,7 40,9	98,6 116 133	22,7 26,1 29,2	379 444 505	48,
12	25,4 29,7 33,9	120	11 13 15	19,98 23,88 26,61	8,48	4,75 4,88 4,86	8,64 8,56 8,49	626 745 864	340 393 445	39,4 45,9 52,4	140 162 186	29,4 33,4 37,5	541 625 705	63, 73, 83,
13	30,0 34,7 39,3	130	12 14 16	23,55 27,24 30,85	9,19	5,15 5,26 5,87	9,36 9,28 9,20	869 1020 1171	472 540 604	50,4 58,2 65,7	194 223 251	37,8 42,4 46,7	750 857 959	81, 93, 104
14	35,0 40,0 45,0	140	13 15 17	27,48 31,40 35,33	9,90	5,54 5,66 5,77	10,08 10,00 9,92	1175 1363 1554	638 723 805	63,8 72,8 81,1	262 298 334	47,3 52,6 58,0	1014 1148 1276	102 116 129
15	40,a 45,7 51,0	150	14 16 18	31,64 35,87 40,04	10,6	5,95 6,07 6,17	10,8 10,7 10,6	1559 1790 2023	845 949 1052	78,2 88,7 99,2	347 391 438	58,8 64,4 71,1	1343 1507 1665	127 142 157
16	46,1 51,8 57,5	160	15 17 19	36,19 40,66 45,14	11,8	6,85 6,46 6,58	11,5 11,4 11,3	2027 2308 2590	1099 1225 1348	95,7 107 118	453 506 558	71,8 78,4 84,8	1745 1945 2137	154 172 189

Ver- hältnis		. W _{min}			Netto-Quer	schnitt be	i Abzug e	ines Niete	8		Profil-
w_x/w_y	J_{\min}	W _{min}	d = 12 mm	d = 14	d = 16 mm	d = 18 mm	d == 20 mm	d = 22	d = 24 mm	d = 26 mm	numme
	cm4	cm ⁶	cni*	cm ⁹	cm ^a	cm ^p	cm ⁰	cm *	cm ⁹	cm ⁹	
2,76 2,64	0,30	0,29	-	=	=	_	_	=	_		11
2,55	0,77 0,96	0,55	=	_	_	_	_	_	_	_	2
2,48	1,58 2,01	0,89	_	_	-	_	_	_	= 1	_	21
2,22	3,61	1,71	_	-	_	-	_	_	_	_	3
2,16	5,92	2,87		-	-	_	_	_	_	_	3 1
2,14 2,24	8,26 8,94 12,7	3,41 3,11 4,52	2,60	-	_	_	=	_	_	_	4
2,42	15,8	5,80	4,84 3,70	3,60	-	_	_	- !	_	_	43
2,26	20,8 25,2	6,63 8,25	5,02	4,88 6,08	_	_	_	=	_	_	
2,12 2,29 2,29	22,0 29,1 35,8	6,10 8,30 10,59	4,20 5,72 7,16	4,10 5,58 6,98	4,0 5,44 6,80	=	=	=	= 1		5
2,15	34,6 44,2	8,79 11,5	5,59 7,27	5,47 7,11	5,85 6,95	5,23 6,78	=	=	=	_	51
2,29 2,15 2,24	52,7 45,5 58,8	13,9 10,6 13,8	8,87 6,19 8,07	8,67 6,07 7,91	8,47 5,95 7,75	8,27 5,83 7,59	5,71 7,48	=	-	_	6
2,38	69,7 66,8	16,8	9,87	9,67	9,47	9,27	9,07	7,2	_	_	eř
2,25	82,6 97,3	18,1 21,7	=	9,7 11,7	9,6	9,4 11,2	9,2	9,0 10,8		_	
2,15 2,21 2,28	84,6 105 124	16,8 21,2 25,4	_	8,4 10,6 12,8	8,8 10,5 12,5	8,1 10,3 12,5	8,0 10,1 12,1	7,9 9,9 11,9	7,7 9,7 11,7	=	7
2,17 2,23 2,30	118 142 165	21,9 26,9	=	10,4 12,7	10,2 12,5	10,1 12,8	9,9 12,1 14,3	9,7 11,9	9,6 11,7	_	71
2,19	144 175	31,7 25,1 30,9	=	15,0 11,2 13,7	14,8 11,0 13,5	14,5 10,9 13,3	10,7 13,1	14,1 10,5 12,9	13,8 10,4 12,7	10,2 12,5	8
2,25	204	36,4 35,9	_	16,2 14,2	16,0 14,1	15,7	15,5	15,5	15,0	14,8	9
2,92 2,99 2,16	275 316 354	43,1		20,0	16,9	16,7 19,5 17,4	16,5 19,2 17,2	16,8 18,9 17,0	16,1 18,7 16,8	15,8 18,4 16,6	10
2,16 2,20 2,25	414 470	49,3 58,3 67,0	-	17,8 21,0 24,2	17,6 20,8 24,0	20,5 23,7	20,8 23,4	20,1 23,1	19,8 19,8 22,8	19,6 22,6	10
2,14	478 560	60,2 71,4			19,6 23,2	19,4 22,9	19,2	19,0 22,5	18,6 22,2	18,6 22,0	11
2,22	638 680 787	81,9 78,8 92,1	=		26,8 23,6 27,8	26,5 23,4 27,4	26,2 23,2 27,1	25,9 23,0 26,8	25,6 22,8 26,6	25,4 22,5 26,3	12
2,29	891 944	105	_	_	31,5	31,2 27,8	30,s 27,s	30,s 27,4	30,8	30,0	13
2,20	1080 1209	116 131	_	-	32,5 36,7	32,2 36,4	31,9 36,1	31,6 35,8	31,3 35,5	31,1 35,1	
2,17	1276 1446	127 145	_	=	32,9 37,6	32,7 37,3	32,4 37,0	32,1 36,7	31,9 36,4	31,6 36,1	14
2,22	1610 1690	162 157	_	-	42,3 38,1	41,9 37,8	41,6 37,5	41,s 37,2	40,9 36,9	40,6 36,7	15
2,20	1898 2103	177 198	=		43,1 48,1	42,8 47,8	42,5 47,4	42,2 47,0	41,9 46,7	41,5 46,3	
2,17	2198 2451	191 214	_	-	43,7	48,7	43,1	42,8	42,5 47,7	42,2 47,4	16



19mmu	N-I	yo.	ы		2/3		3/4		4/6		£2/g		64/10		8/12		10/15		
	d = 26	mm	ems		ı	ı	1	١,	ı	ı	6,51	8,16	11,9	14,3	16,5	19,6	25,6	29,6	
Niete	d = 24	mm	em ₀		1	1	1000	ı	I	1	6,65	8,34	12,0	14,5	16,7	19,8	25,8	868	
g eines	d = 22	mm	em,		i	ı	ī	1	3,69	5,01	6,79	8,52	12,2	14,2	16,9	20,1	26,1	30,1	
Abzu	d = 20	mm	cm,		I	I	ı	1	3,79	5,15		8,70	12,4	14,9	17,1	20,3	26,3	30,4	
aitt be	d = 18	mm	cm ₃		I	ı	I	ı		5,29	7,07	8,88	12,6	15,1	17,3	20,5	1	I	
Netto-Querschnitt bei Abzug eines Nietes	d=16 d=18 d=20	mm	cm3		I	I	i	ı	3,99	5,43	7,91	9,06	12,8	15,3	١	I	١	1	
Vetto-Q	d=12 d=14	mm	cm,		-			2,83	4,09	5,87	7,85	9,84	I	ı	1	ı	ı	1	
	d = 12	mm	em		_	1,87		2,93		5,71	١	1	1	1	1	Ì	1		
re-			and the		_	4,3		7,1	_	0,6	13,1	11,2	19,8	17,7	93,1		27,8	26,1	
		A	cm		_	1,09	6.1	3,07	5,28	7,64	11,7	15,4	25,4	31,6	42,7	51,9	80,0	94,8	
		2	cm,		1,58	2,19	7,85	9,81	21,4	30,0	58,4	76,8	165	506	341	415	800	942	
ltnis _W W	gq.	и _Э Л				2,85	2,88	2,89	2,78	2,94	2,84	2,83	3,08	2,94	2,89	2,83	2,87	2,89	
-spun		Wx	em,	1:11	0,70	0,80	2,17	2,63	4,83	6,47	10,4	12,9	23,6	28,1	38,7	45,4	73,0	83,6	6 - 1
Viderst		12	eni*	Schenkelverhältnis $b: B = 1:1$	1,42	1,82	6,63	8,01	19,8	26,3	53,1	65,4	160	189	317	370	747	854	Schenkelverhältnis b: R == 1:9
und te W		Wy	can b	iltnis &		0,32	0,75	0,91	1,78	2,20	3,66	4,56	6,73	9,54	13,4	16,0	25,4	29,0	Alfnis
nente J und '		J_y	em,	elverhi	0,38	0,33	1,19	1,44	3,66	4,63	9,58	11,9	26,8	32,9	8'9g	67,5	134	153	ralvarh
Trigheitsmomente J und Widerstands- momente W	- 1	J.	cm,	Schenk	1,25	1,60	5,77	66'9	17,3	22,8	46,3	57,2	140	167	376	323	649	744	Schon
Tragh		30	cm,		0,46	0,55	2,05	2,46	6,20	8,10	16,4	20,1	46,6	55,3	97,9	115	232	263	
lage der	NCE SE	y - y	18.0		1216	4214	4334	4288	4319	4275	4304	4678	4101	4024	4348	4304		0,4389	
-	- 1	4	GID.		0,72 1,07 0,83 0,56 0,4216	0,90 0,57 0,4214	0,83	1,58 1,32 0,85 0,	1,41 2,12 1,66 1,09 0,4319	1,14 0,4275	5,11 3,76 1,78 2,62 2,12 1,35 0,4804	1,43	6,79 4,98 2,46 3,47 2,73 1,75 0,4101	2,83 1,81 0,4074	8,19 6,01 2,82 4,24 3,35 2,18 0,4348	2,24 0,4304	5,26 4,18 2,71 0,4861	7,55 3,57 5,27 4,27 2,78 0	
Abstände von den Haupt- achsen von der von der	y-y-Achse	8	E		0,83	0,00	3,06 2,26 1,07 1,58 1,27 0,83	1,32	1,66	2,10 1,77	2,12	2,22	2,73	2,83	3,36	3,44	4,18	4,87	
von den achsen	y	۵	CIB		1,07	0,74 1,04	1,58	1,58	2,12	2,10	2,62	5,07 3,78 1,83 2,60	3,47	2,52 3,45	4,24	4,21	5,26	5,27	
ach	lise	-	en en			2,7	1,03	1,09, 1,		1,46	1,78	1,83	2,46	2,53	2,82	8,15 6,03 2,87	7,51 3,51	3,57	
stände von der	x-x-Achse	•	еш		2,04 1,50	2,02 1,58	2,26	3,05 2,28	4,10 3,00	4,06. 3,03	3,76	3,78	4,93	6,74 4,97	6,01	6,03			
Abs	H	2	Ð				3,06				5,11	5,02					10,2	10,2	
Abstände des Schwer-	punktes	8	cm			0,54		0,78	0,97	1,05	1,24	1,32	1,59	1,67	14,99 3,92 1,95	2,02	22,55 4,89 2,42 10,2	26,06 4,87 2,50 10,2	
-	pur	00	сm		1,12 0,99	1,45 1,03	2,25 1,48	2,77 1,52	3,76 1,93	5,14 2,04	6,54 2,47	8,24 2,56	11,15 3,31	13,42 3,40	3,98	17,89 4,00	4,89	4,87	
cht für sank.I	III IM	1	kg		1,13	1,45	2,25	2,77	3,76	5,14	6,54	8,54	11,15	13,42	14,99	17,89	22,58	26,08	
des	9	q	mm		50 -	7	-	0	ıΩ	2	1~	6	6	=	10	22	5	7	
Ab- messungen		B	tutu		30		4		9		75		3		120		150		
mess	5	9	mm		230		ŝ		9		50		12		8		100	_	
Hindəs	191	ò	cttr,		1,63	1,85	19,87	3,53	4,79	6,55	8,33	10,6	14,2	14,21	1,63	25,7	28,7 100	33,2	
19tuun	K-	yo.	14		2/3		3/43		9/1		6/2		61/19		8.12		10/15		
				_	_		_		_		_		_		_		_		-

0 --

	5/4	3/6	8/4	5/10	64/13	8/18	10/20
	1.1	1.1	5,33	9,42	16,0	24,4	36,7
			7,09	9,58	16,2 19,2	24,6	36,9
		3,19	5,33	9,74	16,4	24,9	37,14
	1 1	3,29	2,69	9,8	16,6	25,1	37,5
	1.1	3,39	7,57	10,1	16,8 19,9	25,3	1.1
	1 1	3,49	5,98	10,2	17,0	1 1	1.1
	1,80	3,59	6,05	10,4	1 1	1.4	11
	1,36	3,69	6,17	1)	11	1.1	11
	14,6	21,2	28,9	35,6	46,6	57,8	73,1 71,2
	0,80	3,06		13,6	35,2	52,1	94,7
	1,61	9,18	26,0 36,0	68,0	187	417	947
	4,41	4,40	1,35	4,39	4,88	4,58	
. 5	1,14	5,69	9,14	18,9	40,8	73,4	135
Schenkelverhältnis $b:B=1:2$	3,78	16,5	47,6 60,8	123			
18 6:	0,26			4,31 12	9,16 339 10,8 395	7 762	,6 1754 ,5 1973
rbāltn	0,81 0,0		6,41 2,			16,7	30,6
nkelve				12,8	35,4	79,1	205
Sche	3,58	- 01	44,9 57,5	116	320	822	1654
	0,46	3,61	9,70	19,6 23,5	54,4	139	315
	0,2528	0,2544	0,2568	0,2565	0,2569	0,2586	0,2608
	0,45		0,93 0,	1,28 0	1,52	2,05	2,32
	0,78	1,19	1,56	1,97	2,56	3,14	3,93
	1,19	1,78	2,38	2,92	3,88	4,76	5,95
	1,27	1,91	2,54	3,80	4,14	5,10	6,34
	1,77	2,64	3,58	4,44	5,76	7,30	8,86
	2,60	3,91	5,21	6,49	8,45	10,4	13,0 13,0
	0,44		0,88	1,12	1,65	1,85	2,18 11 2,26 11
	1,43 0	2,15 0	2,85 0	3,58 1	4,65 1	5,72 1	7,12
	1,35 1,	3,37 2,	3, 40 2,	9,03 3, 1,07 3,		39 57	87 7
	_	101-	9 8		14,60	22 61	35
	65 44	60 5	9 08	0 10 s	120	0 12	16
	20 40	30 6	8 .04	50 100	65 130	80 160	100 200
	2,25	4,8 8,4,8	6,8ss	11,5	18,6 22,1	31,8	40,3
	71	3/6	8/+	5/10	64/13	8/16	10/20



4. Breitslanschige Differdinger I-Eisen

der Deutsch-Luxemburgischen Bergwerks- und Hütten-Aktiengesellschaft.

Neigung der inneren Flanschflächen Die Flanschstärke (, ist in der Verl



og der inneren Flanschflächen 9 v. H = rd , 1:11. Abrundungshalbmesser zwischen Steg und Flansch $R=d$,	anschstärke t, ist in der Verlängerung der Stegkante gemessen, und zwar von außen bis zur Verlängerung der schrägen Flanschkante.	p ist das Maß zwischen den inneren Abrundungen der Flansche. Bei II-Stützen ist stets $J_x < J_y$.

Abmessung	-	Abmessunge	nge	n der	Profile		Gewicht für 1 m	Trägheitsr	nomente J und momente W	Trigheitsmomente J und Widerstands- momente W	stands.	Ver-	Gerade	Netto Qu	3 9	bei Abz	ng von	Profil Nummer
Höhe Breite Flanschstärke Steg	Flanschstärke (1,	Flanschstärke (1,			Ste	80	Långe	J_x	W.	J_{y}	Wy	W. Wy	d	d == 20 mm	2!	d = 24	4 - 26 mm	roni-vummer
	tim tom min	tinta min	m	-	E		M	em.	-title	cm,	cm,		щш	cm,	cm,	cm	cm ³	
180 9,0 16,72	180 9,0 16,72	9,0 16,72	16,72		8		47,0	3512	390	1073	119	3,28	130	19,6	984	47,6	46,5	
200 200 9,5 18,12 8,5	200 9,5 18,12	9,5 18,12	18,12		80		55,3	5171	517	1568	157	3,89	147	59,4	58,3	57,1	56,0	20 H
240 10,5 20,85	240 10,5 20,85	10,5 20,85	20,85		10,0		76,0	1 0260	855	3043	254	3,87	178	8. 4. 8.	83,0	81,8	80,5	
250 10,9 21,7	250 10,9 21,7	10,9 21,7	21,7		10,6		82,5	1 2066	965	3575	286	3,37	186	92,1	8,06	8,68	88,1	
22,9	260 11,7 22,9	11,7 22,9	22,9		0,11		90,7	14352	1104	4261	328	3,37	195	101,8	100,1	0,66	97,6	26 B
	280 12,35 24,4	12,35 24,4	24,4		11,5		103,4	19052	1361	1299	405	3,86	808	117,1	115,6	114,2	112,7	
290 12,7 25,8 300 13.86 26.28	290 12,7 25,8 300 13.86 26.28	12,7 25,2 13.26 26,28	25,2	-	12,0		110,8	2 1866	1508	7494	443	3,40	223	125,9	124,4	122,9	121,4	
320 300 14,1 27,0 13,0 340 300 14,8 27,5 13,4	300 14,1 27,0 300 14,8 27,5	14,1 27,0 14,6 27,5	27,0		13,0		126,2	30119	1882 2073	7867	540	3,88	240	144,3 150,e	148,s	141,0	139,3	# # # # # # # # # # # # # # # # # # #
300 16,16 29,0	300 16,16 29,0	16,16 29,0	29,0	_	14,8		142,8	42479	2360	8793	586	4,03	274	163,4	161,6	159,8	158,0	
400 300 18,2 31,0 15,5 425 300 19,0 31,75 16,0	300 18,2 31,0 300 19,0 31,75	18,2 31,0 19,0 31,75	31,0	_	15,6		159,8 167,9	57834 68249	3212	9721	672	4,46	330	183,s 193,e	182,0 191,6	189,5	178,0 187,5	25 to 12 to
300 20,3 33,0	300 20,3 33,0	20,3 33,0	33,0	-	17,0	_	180,0	8 0887	3595	10668	711	5,06	350	208,0	205,9	203,7	201,6	45 B
500 300 22,6 35,1 19,4 550 80,8	300 22,6 35,8 300 24,5 37,0	22,6 35,8 24,5 37,0	37,0		19,4		205,6 226,1	111283	4451	11718	781	6,88	391	238,7	236,4	234,1	231,7	25 B
300 24,7 37,8	300 24,7 37,8	24,7 37,8	37,2		20,8	_	236,0	179303	2269	12672	846	7,07	484	275,8	273,4	270,9	268,4	
650 300 25,0 37,6 21,1 700 300 25,0 37,5 21,1	300 25,0 37,6 300 25,0 37,6	25,0 37,5	37,5		21,1		246,9	25 8106	7374	12814	25.55	7,84 8,63	533	300,2	287,0	295,2	292,7	20 E
6/10 0/00	000	6000	0,10	-	11.2	_	. 1000	200000	2000	15050	200	0,40	2000		2000	.,000	2,000	



5. [-Eisen.

(E- oder U-Eisen.)

Normallängen = 4-8 m. Größte Längen = 12-16 m. Neigung der inneren Flanschflächen == 8 v. H. (1:12,5). Abrundungs-

Die Flauschstate I liegt in der Mitte der Flauscheite b. 't einf halbe men abgerundett, Die Flauschstate I liegt in der Mitte der Flauscheite b. 't ent i, sind die lichten Aberlabe zweier C Eisen, wobei die Hauptrigheitungemeite gleich groß (slace, $l_{i} = J_{i} = l_{i}$) sind. 'p ist das Mal zweiene den inneren Abrundungen der Flausche.

2	Numer		*****	e 5 5 4	2 2 2 2	2888
ten	d=26	cm	1111	15,3	22,1 23,8 27,8 32,7	37,4 43,1 48,1 53,6
von 2 Nieten	d=24	cD1	1111	12,1 15,3 18,7	24,8 28,1 33,1	37,7 43,5 48,5 54,0
uoa 2	d= 22 mm	cma	1111	12,3 15,5 18,9	22,4 28,5 33,4	38,1 43,9 48,9 54,4
Stege")	d=20 d=22 mm mm	cm3	1111	9,8 12,3 15,6 17,6	21,0 24,8 28,8	38,5 44,3 49,3 54,8
im St	d= 18 mm	cms	1111	9,93 12,4 15,7 17,9	21,3 25,1 29,1 34,8	38,9
Netto-Querschnitt bei Abzug im Stege")	d=16 mm	cto*	1111	10,0 12,5 15,9 18,2	21,6 25,4 29,6	HIII
-Caer	d=14 d=16 d=18 mm mm mm	cms	1111	10,2 12,7 16,0 18,4	25,8	1111
Nett	d=12 mm	cma	1 1	10,8 12,8 15,8 18,7	1111	1111
88	d=26	cm ₂	-1111	1111	30,8	35,5 41,0 45,5 50,5
s Niet	d=24 o	cm,	1111	1111	31,4	36,1 41,6 46,1 51,1
g enne	d = 22 mm	cms	1111	1111	23,2 27,1 31,9	36,6 42,1 46,7 51,8
Netto-Querschnitt bei Abzug eines Nietes in jedem Flansch	d=20 e	cm,	1111	1111	19,6 23,6 27,6 32,4	37,1 42,7 47,3 52,4
chnitt bei	d=18	cm,	1111	- - 16,8	20,3 24,0 28,1 32,9	37,6
in .	d=16	em,	1111	10,8	20,6 24,5 28,5	1111
ro-ca	d=14 mm	cms	1111	8,76 11,1 14,5 17,6	21,1	1111
Net	d=12 mm	cm	5,44	9,08 11,5 14,8 18,0	1111	1111
Sleghöhe	a,	mm	33 33	55 88 88 88	116 134 152 167	183 201 217 234
kanten- Abstand	-,2"	unu	1111	3,4	25,1 31,5 38,2 46,1	52,6 60,4 70,6
abitani	-4"	mm	3,8	27,1 41,4 54,9 68,1	81,5 94,7 108 120	133 146 159 172
nis nis	n =	и	1,59 2,31 2,88 3,50	4,84 5,48 5,85	6,32 7,09 7,28	7,76
All	Jh	CID.	14,7 17,7 22,6 32,3	43,2 61,7 86,7 125	166 217 278 368	458 586 740 924
mente	Wy	cm,	3,08	6,87 8,50 11,1 14,8	18,8 22,4 27,0 33,6	39,6 47,8 57,3
Traghestsmomente J und Widerstandsmomente W	Jy	cm.	5,38 6,68 9,12 14,1	19,4 29,8 43,9 62,7	85,8 114 148 197	248 317 399 495
gheits	11/2	(CD)	4,86, 7,10 10,6 17,7	26,5 41,1 60,7 86,4	116 150 191 245	300 371 450 535
Wid	3,8	em,	6,39 14,1 26,4 57,6	106 206 384 605	925 1354 1911 2690	3598 4823 6276 8026
detand des	Schwer- punkta	cm	1,81	1,45 1,55 1,60 1,75	1,84 1,92 2,01 2,14	2,2,2,2
Gewicht	l m Likego	k R	4,88 5,59 7,10	8,66 10,60 13,85 16,01	18,84 21,98 25,88 29,86	33,81 37,82 41,84
Jer	Plansch	mm	1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-	8,8 9 01	10,5 11 11,5 12,6	12 13
file	Stag	mm	0000	991-1-	3,8	9,8 10 10
Abmessungen der Profile	Brite	mm	38 38 42	50 50 60	8 2 2 2 8	8 8 8 8
Ab	Hohe A	mm	85 85 85	80 100 120 140	160 180 200 220	240 260 280 300
Quer.	schnitt	cm,	5,44 6,21 7,12 9,03	11,0 13,5 17,0 20,4	24,0 28,0 32,3 37,4	48,8 58,8 58,8 8,8
_	ummer.		* + 10 15	8 0 2 ±	22 28 8 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	28 28 30 30



Altere L. Eisen (für den Eisenbahnwagenbau).

5,9 15,7 15,5 15,4	-	#	234	26	30
1	20,0	17,7	37,2	36,4	37,6
5,4	20,2	6,2	17,6	6,8	0,8
5,5	0,4	6,3	8,0 3	7,8 3	8,4
5,7	0,6	6,6	8,4 3	2,0 3	8,8
5,9 1	4 20,8 20,6	6,9	38,8 3	8,0 3	9,8
1 0,0	9,4	7,2 1	6	53	3
1 8,8	3,6	1,6	38,8	1	
15,4	1,2		1		-
			36,8		
-		-			
40	- 5/	18	,1 36,6	36	1,4 38
13	9 18	91 9	38,1 37,6 37,1 3	8 37	, s 3
4	0 18	9 16	1 37	0 37	38
14,	19,	16,	38,	38	39,
14,	19,	17,1	1	1	1
15,1	19,8	17,6	1	,	1
15,4	20,3	17,9	1	1	1
20	92	Ξ	183	216	258
13,2 122 4,88 34,6 - 70	1	13,6	38,8	47.1	91,4
34,6	42,7	73,6	127	8	8
88,4	4,75	7,08	7,50	9.31	14,1
153	160	98,1	492	398	241
13,2	16,7	11,9	40,5	3.7	DI .
61,2	77,1	53,6	272	237	145
54,7	16,1	80,7	292	300	328
287	447	282	3429 292 272 4	3900	4925
88	6	20	8	1.97	1,50
65 8 8 13,59 1,68	17,74	145 60 8 8 8 15,54 1	12 33,18	32.66	33,60
00	10	00	12	10	01
oc :	10	00	10	10	61
3	65	9	06	90	25
	0				
105	22,6 117,	19,8 140	42,4 235		

6. T-Eisen.

halbnesser am Fuße r=i,d. Abrundungshalbmesser am Stege $\varrho=i'_k d$, jedoch ϱ und r auf halbe mm abgerundet. Neigungen der breitfüßigen T-Eisen: Steg je 4 v, H; Fuß je 2 v, H. Neigungen der hochstegigen T-Eisen: Steg je 2 v, H.; Normallängen = 4-8 m. Größte Längen = 12-16 m. Abrundungshalbmesser in den Winkelecken R = 4. Abrundungs-Fuß je 2 v. H. Die Stärken d sind in den Abständen 1/, h bzw. 1/, b von außen gemessen.

Column Date March Lines Early Column Lines Early Ear	- Carolina	Quer-		Abmesangen der Profile		Gewicht	Abstract	Träghe	itsmom	Trägheitsmomente J u. Widerstandsmomente W	Widerst	алдятоп	wente W	Design	D.e.	Quer-	_	Abmessungen der Profile		Gewicht	Abstand	Träghei	smomer	Trigheitsmomente J n. Widerstandsmomente W	Vidersta	ndsmom	ente	M
Column Column Mar Column Mar Column Mar Column C	nummer	schnitt		Höbe h		Lange	penkles :		W	-	W	28	944	nummer		_	Breite b	Robe b	-	Lange	pushtes e	32	Wa	Jy	Wy	S	-	,0
The control of the		cm ₈	mm	- 1	шш	kg	CE	cm*	cm,	cm,	cm,	cm,	cm,				mm	mm	mm	kg	СШ	can*	cm,	cm,	cm.	C. III.	cm	Τ.
67 4,44 60 30 5,5 3,44 0,47 2,24 1,11 5,42 2,87 4,49 1,348 673 2,73 1,11 20 20 3 0,49 0,48 0					Brei	füßige	E I		: b = 1	:									Ħ	ochsteg	ige T-1			=				1
779 5.4 5.4 7.0 85 6 4.5 4.5 0.7 4.4 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 0.5 2.5 8 4.5 1.5 0.5 1.5 0.5 1.5 0.5 1.5 0.5 1.5 1.5 0.5 1.5 1.5 0.5 1.5 1.5 0.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1	6/3	4,64	09	30	5,5	3,64	0,67	2.58			_			6/3	2/2	1.19	20	20	60	0.68	0.58	0.88	0.87	0.80	0.80	0.78	0	-
944 731 89 40 40 7 6,11 0,10 7,12 132 2,0 283 7,13 132 3,44 944 94 2,17 3 3 3 0 4 4 12 0,18 13,19 0,19 13,19	7/87	5,94	92	35	. 9	4.68	0.77	4.49			_			7/87	24/24	1,04	22	25	3,5	1,89	0,78	0,87	0,49	0,48	0,34	1,74	0,6	- 01
944 10,3 90 45 8 7,5 1,0 12,7 3,4 65,1 10,3 22,9 7,1 10,4 37, 9 1,4 37, 9 1,5 1,5 1,5 1,5 1,5 1,5 1,5 1,5 1,5 1,5	8/4	7 03	80	40	-	8 91	0		_					8/4	3/3	2,36	30	30	4	1,77	0,85	1,78	0,80	0,87	99'0	3,35	1,1	-
19/4 10,3 10,0 10			3 8			10,	0010		_	_				-/0	34/3	2,97	35	32	4,6	2,38	0,39	3,10	1,28	1,57	0,30	6,01	1,717	_
19/6 12,0 100 50 8.5 9.4 1,0 18,7 4.5 67; 13,5 33,0 6.4 1 19/6 44/4 4,8 1 6.5 6.5 8.4 1.5 18,8 1.5 2.5 18/6 13,8 1.5 18/6 14/4 4,8 1 6.5 18/8 18/8 14/7 17/7 18/8 18/8 18/8 18/8 18/8 18/8 18	14/4	10,3	3 .	40	×	86'	1,00	12,7		_	_			9/44	4/4	3,77	40	40	20	2,36	1.13	5,38	1.84	2.58	183	10.0	8	
126 17.0 120 60 10 18.34 1,3 38.0 8.0 137 22,3 66.5 11,1 1276 6.6 6.6 6.6 6.6 6.6 1 13.4 15.0 15.0 15.0 15.0 15.0 15.0 15.0 15.0	10/2	12,0	100	20	8,5	9,42	1,08	18,7		_				10/5	41/41	A 0.7	12	45	7	000		9		400				
17/1 22, 140 7 00 113 15, 15, 15 35, 2, 15 35, 15 13 13, 15 14, 1		,	000	9	;	,	,	_			_				2/2	2012	2 2	20	9,0	4 48	1,40	10,10	0 0	10,4	0,0		0,0	
1477 223, 140 70 11,3 17,50 13,4 65,9 13,4 228 36,5 11,1 17,5 14,7 70,7 70,7 70,7 70,7 70,7 70,7 70,7 7	12/6	17,0	120	99	10	13,85	1,3		8,09	_	22,8	66,5	11,11	12/6	2/0	0,0	300	2 6	0 0	2,40	1,00	16,1	0,00	90'0	2,00		9,4	
16/8 29, 160 80 13 23, 173 117 13, 422 52, 204 25, 16/8 13, 86 17, 77 0 8 18, 18, 18, 14, 28, 18, 18, 18, 18, 18, 18, 18, 18, 18, 1	14/7	9.5° g	140	20	11.5	17 00	1 81		19 8	958	36.0	191	17.9	14/7	9/9	76'	3	99	-	6,88	1,86	8,62	0,48	2,2	4,05		7,63	
19/8 23/3 10 50 143 25/30 1/31 17 18,6 422 22,8 23/4 25,8 18/9 18/		1		0		201				-	1				2/2	10,8	20	20	00	8,83	1,94	44,5	8,79	22,1	6,32		12,00	
29/10 45,4 29.0 190 16 35,4 2,1 277 35,3 1000 100 466 45,9 29/10 190 110 110 113,4 2,4 179 25,4 189 25	16/8	29,8	160	9	13	23,18	1,73	_	18,6	425	52,8	204	20,5	16/8	8/8	13,8	08	8	6	10,88	2,88	73,7	12,8	37,0	9.25		17.6	
20/10 45,4 2:00 100 16 35,44 2,14 277 35,3 1000 100 466 46,9 100 100 100 11 16,44 25,4 179 35,4 88,9 179 35,4 1	18/9	37,0	180	96	14,5	29,05	1,93		26,1	670	74,4	323	35,9	18/9	0/0	17.	00	00	10	12 40	0 00	110	. 0	9			0 4 0	
19/12 29,5 140 140 15 21,18 3.50 000 64,7 330 47,5 1296	20/10	45.4	500	100	16	35.64	9.14	_	35.8	1000	100	486	48.0	20/10	10/10	90.0	100	2 2		16,4	0,0	179	94.0	000	20,0		200	
14/14 39,s 140 140 15 31,ss 3,so 660 64,7 330 47,s 1236															19/19	000	190	190	1 2	29.00	200	366	00'69	170,0	000		52,0	
14/14 35/5 140 150 15/18 5/10 150 15/18 5/10 15/18 5/10 15/18 5/10 15/18 5/10 15/18 5/10 15/18 5/10 15/18 5/10 15/18 5/10 15/18 5/10 15/18 5/18	-	_		_	_					_					91/01	0,00	004	001	2 :	2,00	0,00	900	20,0	011	100		0,10	
			-						_						14/14	33,9	140	140	61	31,88	3,80	9	64,7	330	47,8		88,8	
* ·		4,	-			-				-																		
		V		.e	*																							

11/2 = Widerstandsmoment für lotrechte Belastung (in der Richtung des Stages) bei freier Ausbiegung zur Seite. Abrundungshalbmesser am Stege R=d. Abrundungshalbmesser an den Flanschen r=0.5d. Normallängen 4-8 m. Größte Längen 12 m. $W_y = J_y$ $W_x := \int_x$

-	-libor	amer			4	10	•	90	•	67	*	9	18	
_	ď.	nou	_	_	_	_		_	_	-	_	_	_	
pun	A1 0	W	cm,	1,88	2,38	3,64	5,34	10,1	16,8	25,0	38,0	52,9	72,4	94,1
smomente J	moment	34	cm,	13,7	17,6	24,4	30,8	48,7	74,5	108	154	508	275	367
heitsmor	erstands	W	cm,	3,96	6,7	10,8	14,2	22	44	29	96	132	177	529
Trägl	Wide	3,5	cm,	5,94	13,4	26,7	44,0	108	220	400	671	1055	1594	5589
Ver-	uiltnis	Wx Wy		4,33	3,87	3,54	3,68	3,79	4,30	4,88	5,29	5,89	6,08	6,34
pe	-	Wy 1	cm,	1,11	1,88	2,76	3,73	6,44	9,28	12,5	16,6	21,4	27,0	33,4
ragheitsmomente J und	smomente	Jy min	cm,	1,54	3,05	5,28	2,60	14,7	24,8	-	-		_	-
itsmome	standsm	Wx	cma	4,89	6,78	9,78	13,5	24,4	39,8	9,09	88,0	-	-	113
Trighe	M Ider	Je	cm,	18,1	28,0	44,9	67,8	142	270	470	_		759	609
_	-	Ø.	_	88		*	- 11	2,02	-	_	-	_	_	60
	Achse	_	cm	0,58	0,0	1,1	1,51	2,0	63	2,8	3,18	3,6	3,	4
Hauptachsen:	der yy.	e	cm	0,87	1,19	1,49	1,78	2,85	2,88	3,02	3,39	3,73	4,08	4,39
den Haup	Non	4	сш	1,39	1,87	1,89	2,04	2,29	2,50	2,70	2,89	3,00	3,27	3,47
e von d	chse	e	cth	3,64	3,82	4,91	4,58	5,85	6,34	7,18	80'8	9006	9,99	11,0
Abstände von	der xx-A	v	CIB	0,81	1,18	1,65	2,21	3,30	4,34	5,37	6,39	7,89	8,40	9,89
	uoA	28	cm	3,86	4,17	4,60	4,98	5,88	6,77	7,75	8,73	9,74	10,7	11,8
	0.00	90		1,855	1,181	0,939	0,779	0,588	0,492	0,433	0,385	0,357	0,329	0,318
Bewicht	für 1 m	Länge	kg	3,89	4,86	5,81	6,81	8,73	11,87	14,29	17,98	21,59	26,14	30,38
le (Flansch f	,	ttu	4,5	r3	5,5	9	1	80	6	10	11	12	13
der Profile	Steg F	P	min	7	4,5	2	rO.	9	6,5	2	00	8,6	9,8	10
bmessungen	Breite	4	IUUI	38	40	43	45	20	55	09	65	0.0	75	98
Abm	Hohe 1	ų	mm	30	40	50	09	80	100	120	140	160	180	500
-	chuitt 1		em ₀	4,82	5,43	6,77	7,91	11,11	14,5	18,9	22,9	27.8	33,3	38,7
	Profil-	ummer		.00	*	10	•	80	10	12	#	91	18	20
-	-	â			_	-			_	-	50		_	_



8. Quadrant-Eisen.

Normallängen 4–8 m. Größte Längen 12-16 m. Abrundungshalbmesser r=0.12 R. $r_1=0.06$ R. Vorprofile von 1 mm größeren Stärken werden gewalzt.



Profil-	Quer-	A	bmessunge	n der Pro	file	Gewicht des vollen Rohres	Abstand des Schwer- punktes	Trägheits- momente des vollen Rohres	momen	stands- ate des Rohres	Profil-
Nummer	Bonnitt	R	b	d		für 1 m Länge	8	J = konst	$= \frac{W_a}{W_{\max}}$	$=W_{x}$ $=W_{\min}$	Numme
	cm*	mm	mm	mm	mm	kg	cm	cm ⁴	cm ^s	em*	
5	29,8	50	85	4	6	23,89	3,5	576	89,8	66,2	5
- 5	48,0	50	35	8	8	37,68	3,4	906	185	102	- 5
71 71	54,9	75	40	6	8	43,10	4,9	2 068	237	175	78
7	80,2	75	40	10	10	62,96	4,7	2 982	331	248	7 to
10	88,1	100	45	8	10	69,16	6,4	5 511	501	370	10
10	120	100	45	12	12	94,20	6,8	7 478	663	495	10 10
121	129	125	50	10	12	101,27	8,0	12 161	917	676	12}
121	169	125	50	14	14	132,67	8,1	15 788	1165	867	121
15	179	150	55	12	14	140,52	9,5	23 637	1515	1120	15
15	249	150	55	18	17	195,47	9,8	32 738	2051	1530	15



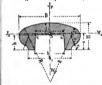
9. Belag-Eisen (Zores-Eisen).

Normallängen 4-8 m. Größte Längen 12-16 m. Der Schwerpunkt S liegt auf halber Höhe.

brundungen bei 1 mit Halbmesser = t

n + 4 = 0.6 d + 1.3 mm.

Profil-	Quer-		Ab	messunge	n der Pro	file		Gewicht	Trägl mom		Wider- stands- momente	Profil-
Num- mer	schnitt	Höhe Å	untere b	Breite obere a	am Fuße c	Di Steg d	Fuß und Kopf t	für 1 m Länge	J_y	J_{xo}	Wæ	Num- mer
	cm ⁹	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg	em4	em4	em³	
5 6 7½ 9	6,71 9,34 13,2 17,9 24,1	50 60 75 90 110	120 140 170 200 240	33 38 45,6 53 63	21 24 28,5 33 39	3 3,5 4 4,5 5	5 6 7 8 9	5,27 7,33 10,36 14,05 18,92	86,4 164 347 651 1272	23,2 47,2 105 206 421	9,27 15,8 27,9 45,8 76,5	5 6 71 9



10. Handleisten-Eisen.

(Handläufer-Eisen.)

Normallängen 4-8 m. Größte Längen 12-16 m. Obere Abrundung mit dem Halbmesser R=B.

ummer	schnitt				Ab	messur	ngen d	er Pro	file				Ge- wicht	Abstand d,Schwer- punktes		heits- nente	sta	der- nds- nente
N-lgo	Quer	В	H	b	h	R	d	r,	r,	6	<i>b</i> ,	b _s	für 1m Länge	8	J_x	J_y	W_x	Wy
-	cm ⁹	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg	em	cm4	cm ⁴	cm ^a	cm ¹
4	9,46	40 60	18 27	20 30	10 15	40 60	8 12	6 9	4	2 3	18 27	30 45	3,30	1,03	0,82	6,07	0,80	3,03 10,2
8	16,8 26.8	80 100	36 45	40 50	20 25	80 100	16 20	12 15	8	4	36 45	60 75	13,19	2,05	13,1	97,1 237.0	6,88	24,8
	37,8	120	54	60	30	120	24	18	12	6	54	90	20,65	3,08	32,0 66,s	491,5	21,5	81,9

mm

mm

mm mm

mm mm

16

8 9

Leibungsdruck 1,6 t'cm?

Tragkraft von Nieten in Tonnen.

V. Niete.

bei Blechstärken von 10 12 14 4,61 5,38 5,76

	Wider- stands- moment für i m Tafelbreite Blockstärke	cm ¹	9,8	13,1	16.0	14,8	18,9	23,4	91.8	13,0	20,2	18,4	26,2	24.0	23,0	30,8	22,8	9 6	25.0	33,8	41,0	32,8	38,8	52,4	8,3	0,00	84.0
Trager-Wellbleche	Gericki fir I of Wellblech	lk st	14,95	17,57	17.84	16,28	18,32	20,17	14,35	13,90	17,04	14,95	17,67	15,70	14,95	17,04	14,29	16,26	16.20	15,47	17,04	14,95	15,90	17,57	17,79	10,94	10,00
r-Well	Quec- schaftt får I m Tafel- breis	ems	19,04	22,38	20,71	20,71	23,81	25,71	13,04	17,71	21,71	19,04	22,38	20.00	19,04	21,71	18,81	20,71	91 97	19,71	21,71	19,04	20,36	22,38	22,63	22,86	3,76
Irage	Wellenhöhe H	mm	20	22 22	3 8	30	8	40	8 8	30	40	9	20	20	20	09	20	9 6	3 6	202	80	20	80	100	110	120	8 9
	Wellenbreite B	mm	30	30	9 5	40	9	40	\$ ¥	200	20	99	9 0	202	22	75	80	98	8 8	100	100	105	110	120	130	140	001
6	Wide- dands- messed for 1 m Tabibisis	cm;	3,9	3,5	0 0	6,4	7,4																				
lblech	Gewicht für i m* Wellbiech	kg	12,33	10,86	11,09	11,39	11,48																				
Jalousie-Wellbleche	Chaill far 1 as Talel- brate	cm,	15,71	13,83	14,13	14,51	14,63		ī																		
alous	Mellenhöhe H	mm	10	2 5	5,5	17,5	50																				
7	Wellenbreite B	CHI CHI CHI	20	5 5	8 8	40	45																				
	Nider- stande- moment für 1 m Tafelbreite	cm,	7,1	9,0	10.0	10,6	12,8	12,5	8,7	14,1	16,8	16,0	18,7	20,6	17,6	20,3	25,6	25.2	010	26.3	20,8	25,7	24,9	24,7	8,92	9,00	200
Flache Wellbleche	Gewicht für i m² Welblech	kg	10,87	11,09	11.26	10,87	11,39	11,02	11,48	10,87	11,57	10,98	11,63	11.69	10,87	11,43	11,74	11,48	10 01	11,81	10,52	11,39	11,08	10,87	11,09	10,94	11,13
Wel	quer- nehnits får i m Tafel- breite	em,	13,63	14,13	14.34	13,83	14,51	14,04	14,63	13,88	14,74	13,99	14,82	14.20	13,88	14,55	14,86	14,66	12 00	15,05	13,41	14,51	14,04	13,88	14,18	13,93	14,01
Flache	Wellenhöhe H	шш	20	68 6	3 8	30	35	35	9 0	9	45	45	3 2	3,0	20	92	09	99	09	202	09	20	20	22	22	9 8	9 9
	Wellenbreite B	88	20	99	2 6	22	80	200	2 %	100	100	110	110	120	125	125	130	135	2	150	160	160	170	175	98	2 5	900

	Fe S	- w	4							t cm	14	88	8	3,84	2 4	8	3 2	3 :	. 8	\$ 4	9,
erial		9	BB	0,98 1,15 1,25 1,84 1,84 1,54	1,83	2,30	2,60	2,8		2,0 ken	12	000	2,40						6,84 7		
8 Mat		16	III	2,22,23, 2,23,23, 3,26,4, 3,56,4, 4,03,56,4,	4,48	5,15	5,82	6,72		druck	10	шш		2,80 3,					5,80 6,		
ng de	t/cm von	14	E E	3,12,25	3,98	4,51	5,10	5,88	ateria	Leibungsdruck 2,0 t/cm bei Blechstärken von	8	m m		2,08 2,				3,88 4,		4,48	_
ruchu	ck 1,4	13	BB	1,68 2,02 2,18 2,35 3,02	3,86	98,04	4,87	5,0,0	les M	, E	9	mm tr		1,58 2,1			2,84			3,86 4	_
Beanspruchung des Materials	eibungsdruck 1,4 bei Blechstärken	10	mm	1,40	2,80	3,8,8	3,64	4,30	gun	-	91	mm	_		4,08 1		6,84 2			8,08	_
m	Leibungsdruck 1,4 t/cm' bei Blechstärken von	œ	8	1,46	2,24	2,58	2,91	38,5	Beanspruchung des Materials	t'em²	14	mm		3,38 3							
		9	8	0,84 1,09 1,18 1,18 1,54	1,68	1,93	2,18	2,5	Beans	k 1,8	12	mm r		-			-			6,05 7	_
	, Se	1,0	tiem,	0,79 1,13 1,86 1,64 2,01	3,14	4,16	5,31	7,07		Leibungsdruck 1,8 t/cm ³ bei Blechstärken von	10	m m	-	2,34			-	4,14		5,04	
	Absoheren (einschnittig)	6'0	t cm,	0,71 1,02 1,18 1,81 2,89	2,83	3,74	4,78	6,86		ibung ei Ble	œ	mm m		1,73						_	_
	Abs (einsc	8,0	t ema	0,88 0,90 1,06 1,83 1,61			_	2,86		7	9	mm	-		-	1,94	_	6,48		3,08	3,34
_			=		_		_		13100	овлеир	Miet	m m	786	1,131	568	999	801	155	308	168	890
_	ostoupi		g			_	_	7,069	_	-	_		-	_	_	-	-	_			-
	orrchme Jes Nie		E	202222	3 5	3 22 25	200	8 8		rchme es Niel		au	25	13 12	191	81 8	22 22	23	2 %	28 28	2
			Trager-Wellbleche	quer- schnitt Gewichs für im für im* Tafel- Wellbieb breise	em ² kg	19,04 14,98	22,88	20,21 20,71	25,71 19,04 23,48		22,38	20,00	19,04 21,71 18,81	20,71	21,87	21,71	_	22,38	22,68 17,78	_	24,48
			Prage	Н өdδdпөllө W	mm	20	8 8	8 8 8	3 8 3	8 8 8	20	20	2 8 2	9 9	28	2 8	2 8	100	110	130	150
		١		Wellenbreite B	811	30	3 8	8 9 9	6 4 5	2 2 8	90	2 2	22 22 33 23	8 8	06	38	105	120	130	150	160
6		ľ	e	Wider dands- meaned fir I m Tabilbride	cm;	3,9	3,4	5,6													
Wellbleche.		1	lblech		kg	12,33	11,09	11,26													
ellb			e-Wel	schaill Genible für I m. für I m. Taisle Wellbie breite	em,	15,71	13,83	14,81													
*			Jalousie-Wellbleche	Mellenhöhe H	min	01	12.5	15 17,8													
1			J	Wellenbreite B	mm	20	8 8	28 9 4													
		ľ	•	Nider- stande- moment für 1 m Tafelbreite	cm,	1,7	0,00	10,6	12,5	14,1 16,8 16.0	18,7	20,0	17,6 20,3 32,6	22,8	21,2	26,8 20,6	25,7	24,2	26,9	28,8	30,8
- E	a		bleche		kg	10,87	10,64	10,87	11,02	11,57	11,63	11,69	11,43	11,48	10,87	10,62	11,39	10,87	11,09	11,15	11,81
_	\supset		che Wellbleche	there dencing the fact of the	eme	13,83	13,56	14,34	14,04 14,63 14,21	13,88	14,82	14,30	13,88 14,55 14,86	14,66		13,41	14,51	13,88	14,16	14,81	14,38
G	_	- 1	9		n n							_							_	_	_

Gewicht für 1000 Nietköpfe (Schweißeisen) versenkt

> ik 2.0 t/cm irken von

8

18 18 18

rund

16 9 3,84 6,88 8,18 9,98 22,18 22,19 38,78 44,50 65,88 96,11

4,68 10,10 10,10 18,58 26,88 36,19 36,19 55,30 62,54 79,51 129,18

9, 30 9, 30

VI. Schrauben.

Bolzen-	Kern-		Gana	Mu	Mutter		Gewicht	Gewicht für Schweißeisen	feisen	
durch- messer d	durch- messer d ₁	Gangtiefe t	hõhe s	Groß- durch- messer D	Klein- durob- messer D ₁	Bolzen für 1 cm Länge	4eckiger Kopf	6eckiger Kopf	Mutter	Unterlags- scheibe für Eisen
10	1,8	1,8	1,9	55	19,1	0,0061	0,016	0,013	0,016	0,006
12	9,4	1,8	2,0	56	21,7	0,0088	0,026	0,023	0,027	0,009
14	11,2	1,4	2,1	29	25,1	0,0130	0,048	0,087	0,048	0,018
16	13,0	1,5	2,8	32	27,7	0,0157	0,067	0,053	0,058	0,020
18	14,8	1,6	2,4	36	31,2	0,0199	0,090	0,078	0,082	0,029
30	16,6	1,7	9,5	33	33,7	0,0245	0,124	0,107	0,105	0,040
22	18,4	1,8	2,8	45	36,4	0,0297	0,159	0,138	0,131	0,053
24	20,3	1,9	2,9	46	39,8	0,0353	0,204	0,177	0,178	690'0
56	22,0	2,0	3,1	61	42,4	0,0414	0,255	0,821	0,301	0,088
58	23,8	2,1	3,2	53	45,9	0,0481	0,332	0,389	0,270	0,110
30	25,6	2,3	3,4	92	48,5	0,0552	0,385	0,332	0,811	0,135
32	27,4	2,8	3,6	29	51,1	0,0628	0,456	0,395	0,363	0,184
34	29,3	2,4	3,7	63	54,8	0,0709	0,554	0,480	0,442	0,197
36	31,0	2,5	3,9	99	57,3	0,0794	0,643	0,557	0,508	0,333
38	32,8	63 8	4,0	20	9'09	0,0885	0,762	0,660	0,689	0,274
40	34,6	2,7	4,3	73	63,2	0,0981	0,873	0,758	0,888	0,320
42	36,4	2,8	4,4	92	65,8	0,1081	0,993	0,859	0,775	0,370
44	38,3	2,9	4,5	80	69,3	0,1187	1,154	1,000	0,904	0,428
46	40,0	3,0	4.7	83	71.9	0,1887	1.298	1.124	1.009	0.487

VII. Auflagerplatten.

	23		77			96	2			28		;	30
	90	1170	1800	2250	2700	3150	3420	3600	4020	4590	5760	6930	8100
	22	1001	1540	1925	2310	2695	2926	3080	3465	3927	4928	5929	6930
	64	832	1280	1600	1920	2240	2432	2560	2880	3264	4096	4928	5760
	51	663	1020	1275	1530	1785	1938	2040	2295	2601	3264	3927	4590
	45	585	900	1125	1350	1575	1710	1800	2025	2295	2880	3465	4050
in em	- 01	520	800	1000	1200	1400	1520	1600	1800	2040	2560	3080	3600
Flächeninhalt	38	494	260	950	1140	1330	1444	1520	1710	1938	2432	2926	3430
Flac	35	455	200	875	1060	1225	1330	1400	1575	1785	2240	2695	3150
	30	390	900	750	900	1050	1140	1200	1350	1530	1920	2310	2700
	25	325	200	625	750	875	950	1000	1125	1276	1600	1925	2250
	30	260	400	200	009	200	160	800	900	1020	1280	1540	1800
	13	169	260	325	330	465	484	520	289	663	835	1001	1170

VIII. Normalprofile für Bauhölzer.

ureh	durch
aus W_{\max} der Tafel durch $\frac{\lambda}{2}$;	Tafel d
der T	der T
Wmax	Jmin
aus h	aus Jmin
sich	sich 6
$<\frac{bh^3}{12}$ ergibt sich Multiplikation mit	gibt
6 hs 12 Multip	bivision
Jmax <	Wmin
James (James)	((() () () () ()

	Q CE	A A	Flächen- Inhalt	Trägheitsmoment Jmin	moment Wmax
œ	00	-	64	341,88	85,388
	00	10	80	426,87	133,88
2	10	10	100	833,88	166,67
	10	12	120	1000,0	240,00
7	12	13	144	1728,0	288,00
	10	14	140	1166,7	326,67
±	12	14	168	2016,0	392,00
	14	14	196	3201,8	457,88
_	12	16	192	2304,0	512,00
16	14	16	224	3658,7	597,88
_	16	16	256	5461,3	682,07
	14	18	252	4116,0	756,00
18	16	18	288	6144,0	864,00
_	18	18	324	8748,0	972,00
_	14	20	280	4573,8	933,88
2	16	20	320	6826,7	1066,7
2	18	20	360	9720,0	1200,0
	20	20	400	13333	1333,8
	16	22	352	7509,8	1290,7
22	18	22	396	10692	1452,0
	20	62	440	14667	1613,8
	18	24	432	11664	1728,0
24	20	24	480	16000	1920,0
	24	24	576	27648	2304,0
_	20	98	520	17333	2253,8
26	24	56	624	29952	2704,0
	56	56	676	38081	2929,8
	55	88	919	24845	2874,7
28	26	88	728	41011	3397,8
	82	58	784	51921	3658,7
	24	30	720	34560	3600,0
90	28	30	840	24880	4300,0

Gewichtstabellen für Flußeisen

Hauptsächlich verwendbar im

Eisenhoch-, Brücken- und Schiffbau, ferner im Maschinen- und Hüttenfach

Herausgegeben von

C. Scharowsky

weiland Regierungsbaumeister und Zivilingenieur in Berlin.

Preis gebunden 8 Mark

Dieses neue Tabellenwerk hilft einem Bedürfnisse in der Praxis ab, da die bisherigen älteren Tabellen noch mit dem spezifischen Gewichte 7,80 für Schweißeisen berechnet sind, während jetzt fast ausschließlich Profile in Pinßelsen mit dem spezifischen Gewichte 7,85 im Gebrauch sind. Außerdem sind sie weitreichender als alle früheren und schließen auch seltener vorkommende, sehr kleine und sehr große Abmessungen ein. Dabei ist die Benutzungsweise dieser neuen Tabellen durch ihre übersichtliche und klare Anordnung außerordentlich einfach, so daß alle erforderlichen Berechnungen ohne jede Mühe und Schwierigkeit zu bewirken sind. Ein eingeschnittenes Register erleichtert das Nachschlagen.

Scharowskys Tabellen sind für jeden Eisenkonstrukteur, überhaupt allen, die Gewichtaberechnungen auszuführen haben, unentbehrlich, sie erleichtern die Arbeit wesentlich und bieten so großen Nutzen, daß der geringe Preis des Werkes dagegen kaum in Betracht kommen kann.

Widerstands-Momente und Gewichte genieteter Träger

Von

C. Scharowsky

Berechnung von 32 000 genieteten Trägern, enthaltend als Gurtwinkel die Normalprofile für Winkeleisen von 50-130 mm Schenkelbreite, als Gurtplatten Flacheisen in 6 verschiedenen Breiten und den Gesamtdicken von 5-39 mm.

Folioformat. Geheftet 8 M. Gebunden 10 M.

Die in dem Buche enthaltenen Tabellen werden jedem Tochniker bei der Vervoendung genickter Träger eine willkommene Erleichterung bieten, indem sie ihm die so zeitraubende Arbeit des Berechnens vollständig ersparen.

Die Berechnung der Tabellenwerte wurde mit der größten Sorgfalt in zwei selbständigen Manuskripten getrennt ausgeführt, und die beiden Vorlagen wurden dann miteinander verglichen. Zur weiteren Sicherung der Richtigkeit wurde der Drucksatz nach dem einen der beiden Exemplare hergestellt, während die Korrektur der Druckbogen nach dem andern Exemplar gelesen wurde. Da nun auch die Durchsicht des Reindruckes keine Druckfehler ergeben hat, so können die Tabellenwerte als durchaus zuverlässig angesehen werden.

SÄULEN UND TRÄGER

TABELLEN ÜBER DIE TRAGFÄHIGKEIT EISERNER SÄULEN UND TRÄGER

Herausgegeben von C. Scharowsky

Auszug aus dem im Auftrage des Vereins Deutscher Eisen- und Stahlindustrieller von C. Scharowaky herausgegebenen "Musterbuch für Eisenkonstruktionen". Taschenformat. Gehettet 60 Pfennig.

Der Auszug für Bauhandwerker, Eisenhändler usw. ein treffliches Hilfsmittel, die Tragfähigkeit von vorhandenon Säulen und Trägern zu bestimmen oder zu ermitteln, welche Ahmesaungen eisernen Säulen und Trägern unter Annahme bestimmter Lasten zu geben sind. Um die Ermittelung der im Bauwesen auftretenden Lasten zu geleichtern, ist dem Werkchen eine übersichtiche Sammlung der Eigengewichte von Materialien, Zwischendecken, sowie über die Belastungen der letzteren vorausgestellt.

DIE

TECHNOLOGIE DES EISENS

Handbuch für den praktischen Maschinenbau und die Stahlwaren- und Kleineisenindustrie

von

HERMANN HAEDICKE

Direktor der Königlichen Fachschule für Stahlwaren- und Kleineisenindustrie des Bergischen Landes zu Remscheid.

Mit 1192 Textabbildungen sowie 6 Beilagen. Gebunden M. 7.20.

Der als Fachmann hoch angesehene und als Direktor der berühmten Fachschule in Remscheid weit bekannte Verfasser hat in seiner Technologie des Elsens das gewaltige Gebiet der Eisen- und Stahlindustrie in umfassender und übersichtlicher Weise vorgeführt; er bietet damit allen, welche mit der Verarbeitung unseres wichtigsten Metalls zu tun haben, ein ebenso nützliches wie praktisches Nachschlagebuch dar. Alle Zweige der Eisenindustrie finden eine anschauliche Behandlung in Wort und Bild, wobei inbesondere die großartige Entwicklung in der neuesten Zeit berücksichtigt wurde. Die drei wichtigsten Gebiete: Schmiede, Walzwerk und Gießerei sind eingehend besprochen worden; des ferneren hat aber auch insbesondere die gesamte Stahlwaren- und Kleineisenindustrie in allen ihren Zweigen, die Herstellung von Werkzeugen aller Art, von Nägeln und Nadeln, Blech- und Drahterzeugnissen, von Messer, Gabel und Schere, von Kugeln und Ketten usw., ein in dieser Weise sonst nirgends behandeltes Gebiet, eine besonders liebevolle Darstellung gefunden. Hervorragendes Interesse bietet auch der Abschnitt über die Herstellung des Fahrrades, welche kaum vorher so erschöpfend dargestellt sein dürfte.



Verstemmen von Kesseln mit Benutzung des Presslufthammers. (Schuchardt & Schütte in Berlin.)

MODERNE AMERIKANISCHE

WERKZEUGMASCHINEN

von

C. H. BENJAMIN

Professor der Mechanischen Technologie an der "Case School of Applied Science", Cleveland, Ohio, U. S. A.
Mitglied der "American Society of mechanical Engineers".

Autorisierte deutsche Ausgabe bearbeitet von Ingenieur C. Heine

Mit 146 Abbildungen. Geheftet M. 9 .--, gebunden M. 10 .--

HAUPTZWECK dieses Werkes ist, dem Käufer und dem, der mit Werkzeugmaschinen zu tun hat, die hervorragendsten Konstruktionen moderner Werkzeugmaschinen, die zurzeit in den Vereinigten Staaten fabriziert werden, vorzuführen und sie auf die verschiedenen Unterscheidungsmerkmale, wie auf ihre Leistungsfähigkeit und Ausführung aufmerksam zu machen. Vorliegendes Buch soll aber auch dem Fabrikanten von Werkzeugmaschinen nützen, indem es ihm die neuesten Fortschritte dieser Spezialindustrie zur Kenntnis bringt.

Dem deutschen Käufer wird es ein wertvolles Hilfsmittel sein, da es in einem Bande ein reichhaltiges Quellen- und Informationsmaterial bietet, das er sich kaum in dieser Vollständigkeit und dann auch nur mit vieler Mübe und großen Kosten anderweitig beschaffen könnte.

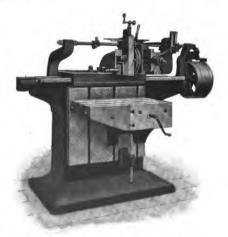
Bei der Aufstellung der für dieses Buch bestimmten Typen wurden alle Maschinen berücksichtigt, die in den Werkstätten für allgemeines Maschinenwesen gebraucht werden, so die Hobel- und Bohrmaschinen, die Drehbänke, die Fräs- und Schleifmaschinen, und schließlich die Blechscheren, die Stanzen und die Maschinen zum Gewindeschneiden.

Kapitel XII gewährt einen kurzen Überblick über die Werkzeugmaschinen, wie über ihre letzten Verbesserungen und zeigt den Weg, der einzuschlagen ist, um die Maschinen noch weiter zu vervollkommnen.

Dieses Buch soll also in erster Linie dem Käufer von Werkzeugmaschinen die Verschiedenartigkeit derselben vorführen. Er findet für jede besondere Arbeit auch eine geeignete Maschine, die er sich leicht von einer deutschen Werkzeugmaschinenfabrik, deren Fabrikate meistens nach amerikanischem Muster gearbeitet sind, beschaffen kann, oder von einem Händler, auf dessen Lager sich womöglich gar die amerikanische Originalmaschine vorfindet. Auch dem deutschen Werkzeugmaschinenfabrikanten soll das Werk dienen, um ihn mit den amerikanischen Ausführungsformen bekannt zu machen und um ihm zu zeigen, worauf der Amerikaner besonderen Wert legt.

Dieses Buch ist für die Praxis wie für den Werkzeugmaschinenkonstrukteur bestimmt, für letzteren allerdings mehr, um die gefällige und doch stabile Bauart der amerikanischen Maschinen, wie auch die Anordnung und Form ihrer Details wiederzugeben.

Um dem Werke eine große Verbreitung zu sichern, ist der Preis mit M. 10.— für das gebundene Exemplaräußerstmäßig angesetzt, während die englische Ausgabe 18 Shilling kostat.



Offenseitige Shapingmaschine. The Cincinnati Shaper Co., Cincinnati, Ohio.

DAS BUCH DER ERFINDUNGEN

GEWERBE UND INDUSTRIEN

Gesamtdarstellung aller Gebiete der gewerblichen und industriellen Arbeit sowie von Weltverkehr und Weltwirtschaft

Neunte, durchaus neugestaltete Auflage

10 Bände mit etwa 6000 Original-Illustrationen und vielen Tafeln, zum Teil in Chromodruck

Ausgabe mit fünf zerlegbaren Modellen von Maschinen

neuester Konstruktion, entworfen von Oberingenieur H. Pohl

Diese Modelle stellen die für das industrielle Leben der Gegenwart wichtigsten und zugleich interessantesten Maschinen dar, und zwar in den neuesten Konstruktionen und nach den Ausführungen der hervorragendsten Maschinenfabriken.

- 1. Zerlegbares Modell einer Gleichstrom-Dynamomaschine. Nach Ausführungen der Elektrigitäts-Aktien-Gesellschaft vorm, Lahmeyer & Co. in Frankfurt a. M.
- 2. Zerlegbares Modell eines Drehstrommotors. Nach den Ausführungen der Allgem. Elektrisit.-Gesellsch. Berlin.
- 3. Zerlegbares Modell einer stehenden Dreifach-Expansionsmaschine. Nach den Ausführungen von Haniel & Lucg in Düsseldorf.
- 4. Zerlegbares Modell einer elektr. Vollbahnlokomotive. Erbaut von Ganz & Comp. in Budapest.
- 5. Zerlegbares Modell einer Dampfturbine von Parson.

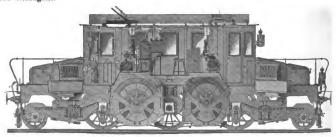
Preis des vollständigen Werkes, 10 Bände, nebst 5 zerlegbaren Maschinen-Modellen: Eleg. geb. (15 Teile) M. 180.— Preis eines jeden Bandes: Eleg. geb. M. 10 .-

Preis eines jeden Modelles: In eleg. Mappeneinbd. M. 6 .-

as Buch der Erfindungen, Gewerbe und Industrien ist seiner ganzen Anlage und seiner großartigen Ausführungen nach ein nationales Werk, das einen Stolz der deutschen populären Literatur bildet und unter der technischen Literatur aller Völker einzig dasteht. — Verständnis für die großen industriellen Zustände und Ereignisse der Gegenwart in die weitesten Kreise zu tragen, das ist die Aufgabe dieses volkstümlichen Werkes von seinem ersten Auftreten an gewesen, und das ist sie noch heute. Das Buch der Erfindungen genießt seit einer langen Reihe von Jahren bei Publikum, Buchhandel und Presse so hohes Ansehen, daß es fast überflüssig erscheint, das Werk noch besonders zu empfehlen.

Einen erhöhten Wert noch erhält diese neue Ausgabe des großartigen Werkes durch die Beigabe der 5 zerlegbaren Modelle von Maschinen neuester Konstruktion, welche von einem unserer hervorragendsten Techniker, Oberingenieur H. Pohl, entworfen und mit der größten Sorgfalt in Farbendruck ausgeführt wurden. Diese Modelle gewähren einen klaren Einblick in die komplizierte Einrichtung derartiger Maschinen und erleichtern das Verständnis ungemein. Sie sind deshalb für jedermann, insbesondere aber für alle durch ihren Beruf oder ihr Studium mit der Elektrizität und dem Maschinenwesen in Verbindung Stehenden von

größter Wichtigkeit.



Modell einer elektrischen Vollbahn-Lokomotive, Seitenansicht.



